

BÖLÜM - 8

KATI CISIMLERİN TEMEL DINAMIĞI

Katı Cisim, parçacıklar arası uzaklığın sabit kaldığı bir parçacıklar topluluğu'dur.

- (#) İlgilenilen harket zamana göre sabit veya değişen bir eksen etrafında dönmelerdir.

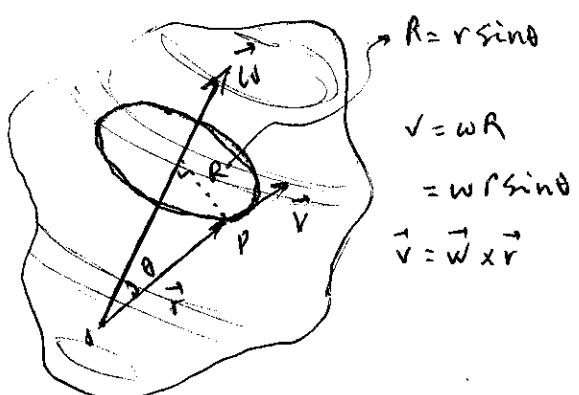
HAREKET DENKLEMİ

- O Parçacıklar sisteminin, eylemizin bu gözlem çerçevesindeki harketi ızin

$$\frac{d\vec{J}}{dt} = \vec{N} \quad \left(\frac{d}{dt} (\vec{r} \times \vec{p}) = \vec{r} \times \vec{p}' + \vec{r} \times \vec{F} = \vec{N} \right)$$

bağıntısı vardır. Burada \vec{N} sistemin parçacıklarına etkilenen tüm des kuvvetlerin başlangıç noktasına göre değerlendirilen kuvvet momenti veya döme momenti 'dir.

AĞISAL MOMENTUM VE KINETİK ENERJİ



P noktasının ani hız vektörü

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

P noktasındaki m kütleli bir parçacığın, cismin toplam ağısal momentumuna katkısı

$$\vec{r} * m\vec{v} = \vec{r} * m(\vec{\omega} \times \vec{r})$$

$$\vec{J} = \sum_i \vec{r}_i \times m_i (\vec{\omega} \times \vec{r}_i)$$

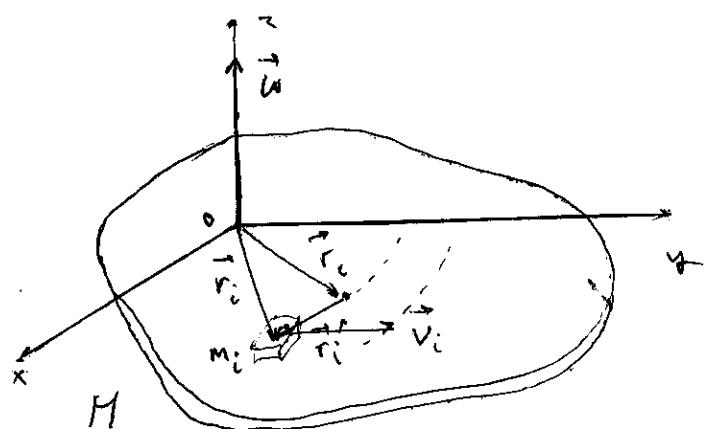
(2)

Dönen cisimin içeleme anındaki toplam kinetik enerjisi

$$K = \sum_i \frac{1}{2} m_i \vec{v}_i \cdot \vec{v}_i = \sum_i \frac{1}{2} m_i (\vec{\omega} \times \vec{r}_i) \cdot (\vec{\omega} \times \vec{r}_i)$$

$$= \sum_i \frac{1}{2} m_i |\vec{\omega} \times \vec{r}_i|^2$$

EYLEMSİZLİK MOMENTLERİ



m_i 'nın hızı

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

sürtü

$$\vec{v}_i = \omega \vec{r}_i \quad \vec{\omega} \perp \vec{r}_i$$

$$K = \frac{1}{2} \sum_i m_i \vec{v}_i^2 = \frac{1}{2} \left(\sum_i m_i \vec{r}_i^2 \right) \omega^2$$

$$= \frac{1}{2} I_z \omega^2$$

$$I_z = \sum_i m_i \vec{r}_i^2$$

(3)

Paralel Eksen Teoremi

$$\vec{r}_i = \vec{r}'_i + \vec{r}_c \Rightarrow I_z = \sum_i m_i r_i^2 = \sum_i m_i \vec{r}_i \cdot \vec{r}_i \\ = \sum_i m_i (\vec{r}'_i + \vec{r}_c) \cdot (\vec{r}'_i + \vec{r}_c) \\ = \sum_i m_i (r_c^2 + 2\vec{r}_c \cdot \vec{r}'_i + r'^2_i)$$

$$\sum_i m_i = M$$

$\circ \Rightarrow I_z = Mr_c^2 + 2\vec{r}_c \cdot \sum_i m_i \vec{r}'_i + \underbrace{\sum_i m_i r'^2_i}_{\text{"hütle merkezinden geçen direkçe dik eksenin göre eylemizlik momenti"}}$

$$I_z = Mr_c^2 + I_{cz}$$

$\textcircled{1}$ Herhangi bir hütle dağılım iken, herhangi bir eksene göre eylemizlik momenti hütle merkezinden geçen paralel bir eksene göre eylemizlik momenti, orta eksenin hütlenin kesiği eksen arasındaki uzaklığa kenevir esittir.

$$I = I_c + ML^2 \quad (L: \text{eksenin uzunluğu})$$

$$K = \frac{1}{2} I_z \omega^2 \text{ idi}$$

$$= \frac{1}{2} I_{cz} \omega^2 + \frac{1}{2} Mr_c^2 \omega^2 \quad \text{"Dönen levhannın kinetik enerjisi, hütle merkezine göre enerji artı dönen eksenine göre KM'ının öteleme hareketinden ileri gelen enerjilerin toplamından elde."}$$

T

Dönen levhanın asısal momentumu $(\vec{A} \times \vec{B}) \times \vec{C} = (\vec{A} \cdot \vec{C}) \vec{B} - (\vec{B} \cdot \vec{C}) \vec{A}$

$$\begin{aligned}\vec{J} &= \sum_i \vec{r}_i \times m_i (\vec{\omega} \times \vec{r}_i) = \sum_i m_i \{ -(\vec{\omega} \times \vec{r}_i) \times \vec{r}_i \} \\ &= - \sum_i m_i [\cancel{(\vec{\omega} \cdot \vec{r}_i) \vec{r}_i} - (\vec{r}_i \cdot \vec{r}_i) \vec{\omega}] \quad \vec{\omega} \perp \vec{r}_i \\ &= \sum_i m_i r_i^2 \hat{\omega} = \underbrace{\sum_i m_i r_i^2}_{I_z} \hat{\omega}^2 \\ &= I_z \omega^2\end{aligned}$$

$$\vec{r}_i = \vec{r}'_i + \vec{r}_c \text{ yazarsak}$$

$$\vec{J} = \sum_i m_i r'_i^2 \hat{\omega} + M r_c^2 \hat{\omega}^2$$

$$\vec{J} = I_{c,z} \hat{\omega} + M r_c^2 \hat{\omega}^2$$

"Herhangi bir noktaya göre asısal momentum, kütte merkezine göre asısal momentum, artı kütte merkezinin o noktaya göre ötelemeinden dolayı ilerle gelen asısal momentumu esittir." //

Nat: levha yede döndürmeli modde dapılıkları için elde ettigimiz
 en temel, levha öğeleine dik sabit bir eksenin göre rotasyonu
 sınırlı çok sayıda ötesi levhanın istisne konulmasa ile elde edilen
 sinyalisel veya prizma şeklinde bir cisim içinde gerçekleştirilebilir.



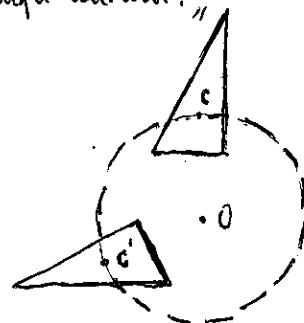
"İngensel levhanın ağırlık merkezi O etrafındaki
 genler üzerinde ötelemektedir, fakat dönme yoktur."

K ve \vec{J} denklemlerinin yalnızca ikinci terimi vardır //

$$\sqrt{\frac{1}{2} M r_c^2 \omega^2} \rightarrow M r_c^2 \hat{\omega}^2$$

Dik Eksen Teoremi:

"Her iki terimin katisinin
bulundugu durum."



Evvelki düzlemsel levhae düzinsizsek
mi kütlesinin z-eksenine göre eylemsizlik
momentine katusu $m_i r_i^2$ dir. x-eksenine
göre dönmue alırsak, x-eksenine göre eylemsizlik
momentine katusu $m_i y_i^2$ olurken, y-eksenine göre de
mi x_i^2 verirdi. O zaman

$$I_x = \sum_i m_i y_i^2 \quad I_y = \sum_i m_i x_i^2$$

$$I_x + I_y = \sum_i m_i (x_i^2 + y_i^2) = \sum_i m_i r_i^2 = I_z$$

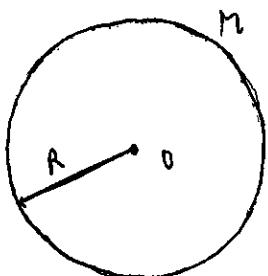
Bu da düzlemsel, içe katı cisimler için dik eksen teoremini kanıtlar.

"Düzlemsel katı bir levhanın düzleminde dik bir ekse göre eylemsizlik momenti, düzlemede bulutlu dik ve normal eksele keşen iki ekse göre eylemsizlik momentlerinin toplamıdır."

⑥

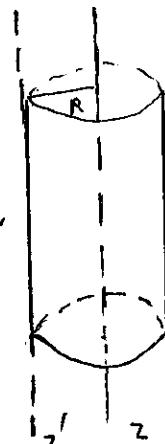
İnce halka : (ince duvarlı silindir)

KM 'i O' den geçen eksenin göre eylemsizlik momenti

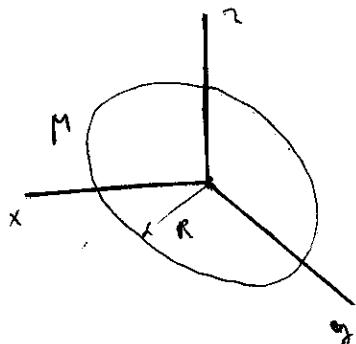


$$I_z = MR^2$$

“Bunun sonucu geometrik eksenin
etrafında döndürdüğüm ince duvarlı
bir silindir için de geçerlidir.”



Silindir duvarındaki paralel eksen için : $I_z = 2MR^2$



Halka düzleminde bulunan bir eksenin göre eylemsizlik
momenti

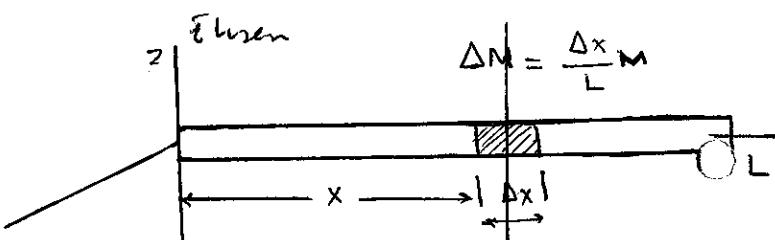
$$=: \frac{1}{2} MR^2 = I_x = I_y$$

Dizginin ince kabuk :

$$I = \sum x^2 \Delta M$$

$$= \sum x^2 \frac{\Delta x}{L} M$$

$$\rightarrow = \frac{M}{L} \int_0^L x^2 dx = \frac{1}{3} ML^2$$



$$I = I_c + n \left(\frac{L}{i} \right)^2$$

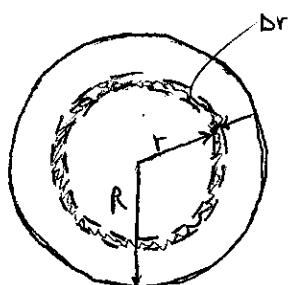
PET kumandasının KM' inden geçen eksenin göre

$$I_c = I - M \left(\frac{L}{2} \right)^2 = \frac{1}{12} ML^2$$

(7)

Dairesel Disk

$$\Delta M = \frac{\pi (r + \Delta r)^2 - \pi r^2}{\pi R^2} M \approx \frac{2r \Delta r}{R^2} M$$



$$\Delta I = r^2 \Delta M \approx \frac{2M}{R^2} r^3 \Delta r$$

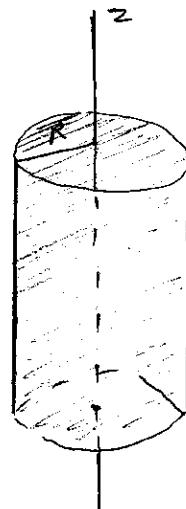
$$I = \frac{2M}{R^2} \int_0^R r^3 dr = \frac{1}{2} MR^2$$

Dizgin yoğunluklu dolu bir silindir,

O) disklerin üstünde konus ile olusmus gibi

dairesel olceginden dairesel dolu bir silindirin

eksenine gore eylemzilik momentinin

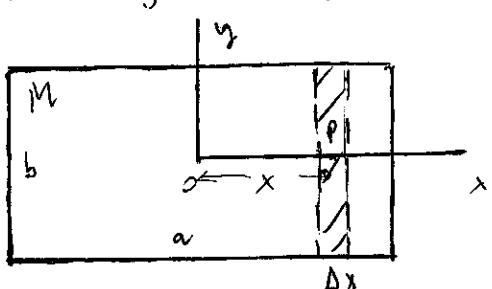


$$I_z = \frac{1}{2} MR^2 \text{ olacagi acikti.}$$

Diskin capsal herhangi bir ekse gore eylemzilik momenti (DET)

$$I_x = I_y = \frac{1}{4} MR^2$$

O) Dikdortgen Plak :



$$\Delta m = \frac{\Delta x}{a} M$$

P' den gore ekse gore : $\frac{1}{12} \left(\frac{\Delta x}{a} M \right) b^2$

(PET) kuvvetle O'daki dik ekse gore

$$\Delta I = \frac{1}{12} \left(\frac{\Delta x}{a} M \right) b^2 + \left(\frac{\Delta x}{a} M \right) x^2$$

$$I = \frac{M}{a} \int_{-a/2}^{+a/2} \left(\frac{b^2}{12} + x^2 \right) dx = \frac{M}{12} (a^2 + b^2)$$

$$I_x = \frac{1}{12} Mb^2 \quad I_y = \frac{1}{12} Ma^2$$

(8)

SABİT EKSENLER FIRAFINDA DÖNMELER:

HAREKETİN ZAMANNA BAĞLILIGI

$\frac{d\vec{J}}{dt} = \vec{N}$ hərəket denklemi sabit eksenlərə görə dönen cisimlərlə ilgili problemlərə uygulanacaq. Amaç, verilən dönmə momenti keçir və ya təmət momentlərinə cəzəfələrənən dönməni zamanın bağımlılığını öğrenmək.

Dönmə ekseniñin yönü, uzayda sabit olduğunu və cisimə görə de sabit kalandığına görə, cismin eylemsizlik özellilikləri de eksenə görə sabit kalaçaktır. Hərəketi bilmək, axisel momentumun yalnızca bu eksenə görə bilərsəni ilə təqdiməmiz yetərli olacaqtır.

Buñun orucu ekrak hərəket denklemi

$$\frac{d\vec{J}_a}{dt} = \vec{N}_a$$

şəxslər denklemi sellidə alıncabildi. \vec{J}_a və \vec{N}_a eksenə paralel biləsərlərdür.

$$\vec{J}_a = \vec{J}_0 \cdot \frac{\vec{\omega}}{\omega} = \frac{1}{\omega} \left[\sum_i \vec{r}_i \times m_i (\vec{\omega} \times \vec{r}_i) \right] \cdot \vec{\omega}$$

$$= \frac{1}{\omega} \sum_i [m_i \vec{r}_i \times (\vec{\omega} \times \vec{r}_i)] \cdot \vec{\omega}$$

$$= \frac{1}{\omega} \sum_i m_i (\omega r_i \sin \theta_i)^2$$

9

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

$$\vec{r}_i \times (\vec{\omega} \times \vec{r}_i) = (\vec{r}_i \cdot \vec{r}_i) \vec{\omega} - (\vec{r}_i \cdot \vec{\omega}) \vec{r}_i$$

$$= r_i^2 \vec{\omega} - (r_i \omega \cos \theta_i) \vec{r}_i$$

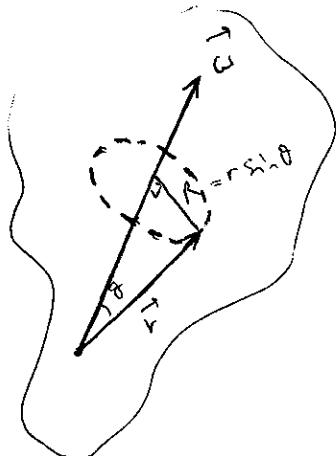
$$[\vec{r}_i \times (\vec{\omega} \times \vec{r}_i)] \cdot \vec{\omega} = r_i^2 \omega^2 - (r_i \omega \cos \theta_i)^2$$

$$= r_i^2 \omega^2 (1 - \omega^2 \sin^2 \theta_i)$$

$$= r_i^2 v^2 \sin^2 \theta_i$$

$$\Rightarrow J_a = \sum_i m_i \omega r_i^2 \sin^2 \theta_i$$

$$= \sum_i m_i \omega R_i^2$$



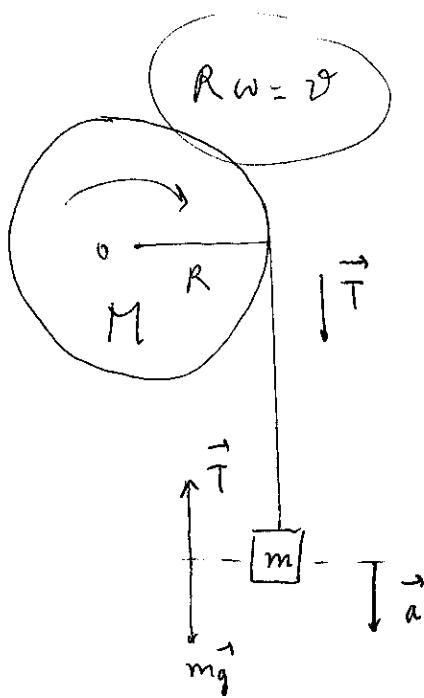
$$I_a = \sum_i m_i R_i^2$$

$$\left. \begin{aligned} \Rightarrow J_a &= \omega I_a \\ N_a &= \vec{N} \cdot \frac{\vec{\omega}}{\omega} \end{aligned} \right\} \Rightarrow \boxed{I_a \frac{d\omega}{dt} = N_a \tau_{ai}}$$

$$K_a = \frac{1}{2} J_a \omega^2$$

10

Böölme momentlerinin Etkisindeki Dolu Silindirin Aksal ivmesi



$$\text{Silindirin Eylemzilik Mom: } I = \frac{1}{2} MR^2$$

$$J = I\omega = \frac{1}{2} MR^2 \omega$$

Böölme momenti ipdəni \vec{T} gerçəkəndən təqib et

$$N = TR = m(g-a)R$$

$$I \frac{d\omega}{dt} = N \quad \text{idri}$$

$$\vec{mg} + \vec{T} = \vec{ma}$$

$$mg - T = ma$$

$$\Rightarrow T = m(g-a)$$

$$R \frac{d\omega}{dt} = a$$

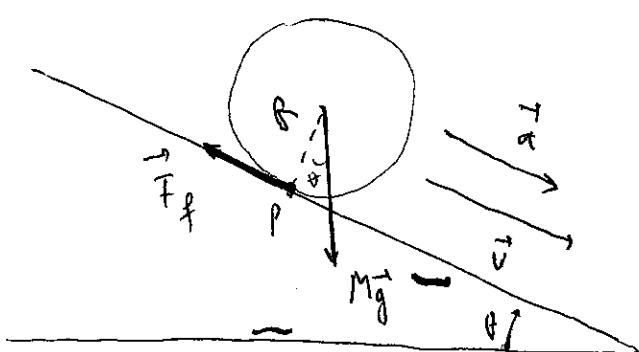
$$\frac{1}{2} MR^2 \left(\frac{d\omega}{dt} \right) = m(g-a)R$$

$$\Rightarrow \boxed{\alpha = \frac{d\omega}{dt} = \frac{m}{M/2 + m} \frac{g}{R}}$$

$$\alpha = \frac{m}{M/2} \frac{g}{R} - \frac{m}{M/2} \left(\frac{a}{R} \right) \Rightarrow \alpha \left(1 + \frac{m}{M/2} \right) = \frac{m}{M/2} \frac{g}{R}$$

$$\alpha = \frac{\frac{m}{M/2}}{\frac{M/2 + m}{M/2}} \frac{g}{R}$$

Kaymadan Yuvartlanma : 1 Aşırı Denge Noktanın Etrafında Dönme)



$$I_p = I + MR^2$$

$$\omega = \frac{v}{R}$$

$$\Rightarrow J_p = (I + MR^2) \frac{v}{R}$$

P deñi döñme momenti kütle merkezindeki etkin cehim kuvveti ile saglansı.

O $N_p = Mg R \sin\theta \quad \leftarrow \quad \vec{N} = \vec{R} \times \vec{Mg} = Mg R \sin\theta$

$$\Rightarrow Mg R \sin\theta = (I + MR^2) \frac{a}{R}$$

$$\Rightarrow \boxed{\alpha = \frac{1}{I + MR^2} g \sin\theta}$$

Öteleme ivmeni

O Dolu silindir : $I = \frac{1}{2} MR^2 \quad a = (\frac{2}{3}) g \sin\theta$

Dolu kubus : $I = \frac{2}{3} MR^2 \quad a = (\frac{5}{7}) g \sin\theta$

Enerji Yöntemi:

Ötelenme ivmesi bulurken, herhangi bir andaki toplam enerjisi bular.

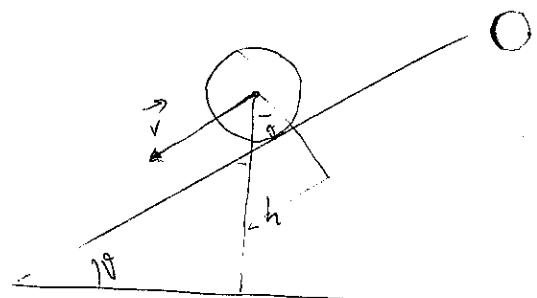
$$1 \Rightarrow KM' \text{nin ötelenme } KE = \frac{1}{2} M v^2$$

$$2 \Rightarrow KM' \text{ne göre dönme } KE = \frac{1}{2} I \omega^2 = \frac{1}{2} I \frac{v^2}{R^2}$$

$$3 \Rightarrow KM' \text{nin yükseliğinden dolayı } PE = Mg h$$

Denge noktasındaki sürümde yararlanmaya ragılar, fakat iş yapmaz ve toplam enerjinde konumunu korumez.

$$E = \frac{1}{2} \left(M + \frac{I}{R^2} \right) v^2 + Mg h$$



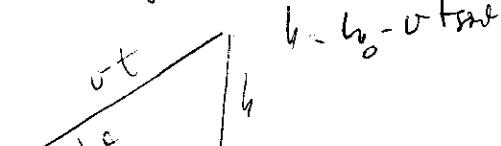
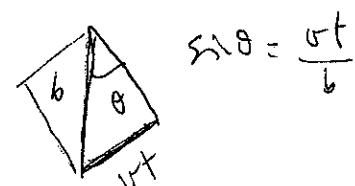
E : sabit

$$\Rightarrow \frac{dE}{dt} = \left(M + \frac{I}{R^2} \right) v \frac{dv}{dt} + Mg \frac{dh}{dt} = 0 \quad h = -vt \sin \theta$$

$$\frac{dh}{dt} = -v \sin \theta$$

$$\Rightarrow \left(M + \frac{I}{R^2} \right) \cancel{v a} - Mg v \cancel{\sin \theta} = 0 \quad \frac{dv}{dt} = a$$

$$a = \frac{1}{1 + \frac{I}{MR^2}} g \sin \theta$$

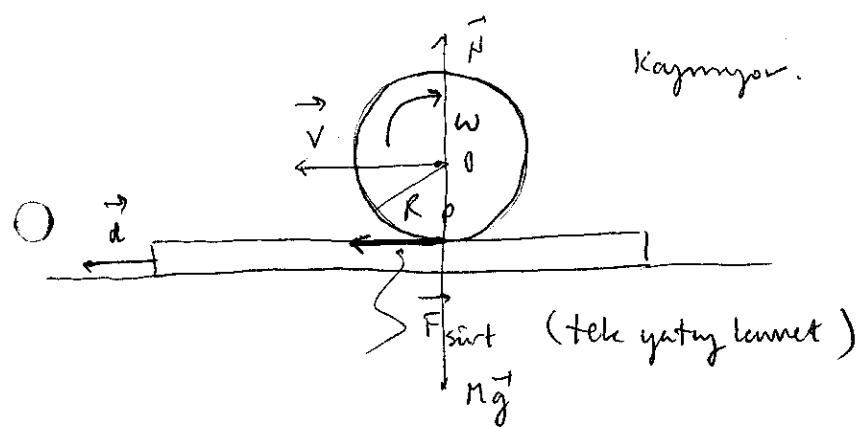


$$\sin \theta = \frac{h}{\sqrt{h^2 + v^2 t^2}}$$

Kütte Merkezine Göre Dönme Momentleri

$$\sum \vec{F}_{dis} = M \vec{a}_{km} \quad \sum \vec{r}_i \times \vec{F}_{dis} = \sum \vec{N} = \frac{d \vec{J}_{km}}{dt}$$

İvmeli Pürüzlü Düzlemede Silindir:



\vec{P}' ye göre moment alım.
(yüzeydeki tepli, gereklimi ve sürtünme kuvveti bu nöktelerde geçmezler)

$$\sum \vec{N} = 0$$

$$\frac{d \vec{J}_P}{dt} = 0 \Rightarrow I_P \omega = \tau_b t = (I_c + MR^2) \omega \quad (\text{Yanlış.})$$

Günümüzde ω herhâlde sabit değil. Döleyse momentler ve axial momentum olasılıklarla O k.m.'ni alır.

$$M \frac{d \vec{V}_{km}}{dt} = \vec{F}_{ser}$$

$$\vec{R} \times \vec{F}_s = \vec{N} = \frac{d \vec{J}_{km}}{dt} = I_c \vec{\dot{\omega}}$$

$$\Rightarrow I_c \dot{\omega} = \frac{1}{2} MR^2 \dot{\omega} = RF_s$$

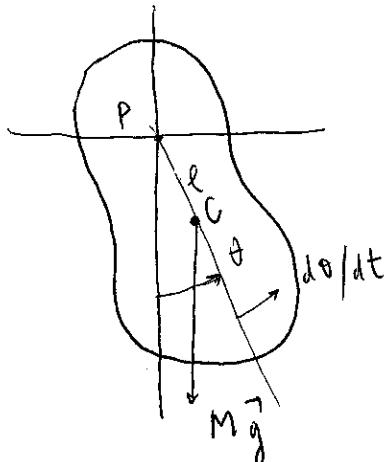
$$\Rightarrow \frac{d \vec{V}_{km}}{dt} + R \frac{d \vec{\omega}}{dt} = a \quad (\text{Kaymada yaradılmış olduğundan 2. deplme yolu - suna ismini})$$

$$BSK \frac{d \vec{V}_{km}}{dt} = \frac{1}{2} MR \frac{d \vec{\omega}}{dt} \Rightarrow \frac{3}{2} R \frac{d \vec{\omega}}{dt} = a \Rightarrow \boxed{\frac{d \vec{V}_{km}}{dt} = \frac{a}{\frac{2}{3}}} \boxed{F_s = M \frac{a}{\frac{2}{3}}}$$

(14)

Bileşik Sırkaç

Döme etserine göre eylemzlik momenti (PET)



$$I = I_c + Ml^2 \quad l = \overline{PC}$$

$$J = I\omega = (I_c + Ml^2) \frac{d\theta}{dt}$$

P'ye göre döme momenti (CM'ye etkiye Mg 'den ibari) gelir.

O

$$\vec{N} = -Mgl \sin \theta \quad (\theta \text{ açısının sıfır noktasına})$$

$$\frac{dJ}{dt} = N \Rightarrow (I_c + Ml^2) \ddot{\theta} + Mgl \sin \theta = 0$$

$$\ddot{\theta} + \frac{g}{l} \left(\frac{1}{1 + I_c/Ml^2} \right) \theta = 0$$

$$\omega = \sqrt{\frac{g}{l} \left(\frac{1}{1 + I_c/Ml^2} \right)} \quad \text{acısal frekans.}$$

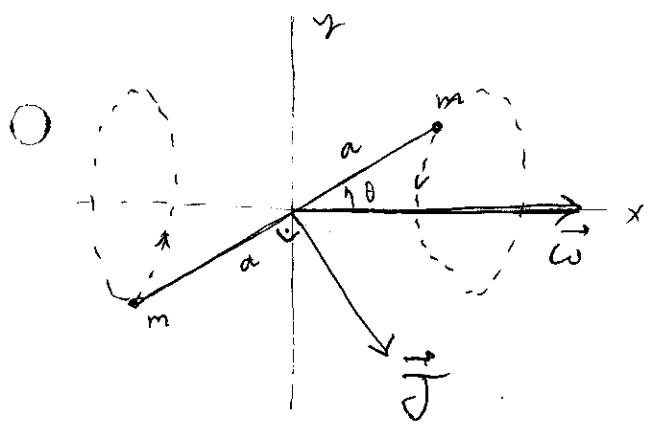
Örnek

$$\text{Bileşik Sırkaç} \quad I_c = Mr^2 \Rightarrow \omega = \sqrt{\frac{g}{2r}} \quad 2r \text{ nerede deki konular.}$$

SABİT EKSENLERE GÖRE DÖNME:

AGİSAL MOMENTUM VEKTÖRÜNÜN DAVRANISI:

$\frac{d\vec{J}_a}{dt} = N_a$ skaler bağıntısın üzerinde durmustu. Şimdi dönen ekseni, kati cismin simetri özelliklerine belirli bir şekilde bağlı değil ise \vec{J} 'nın dönen eksemeye paralel almadığını görelim.



$$\vec{J} = \vec{r}_1 \times m(\vec{\omega} \times \vec{v}_1) + \vec{r}_2 \times m(\vec{\omega} \times \vec{v}_2)$$

$$\vec{r}_1 = a \cos \theta \hat{x} + a \sin \theta \hat{y}$$

$$\vec{r}_2 = -a \cos \theta \hat{x} - a \sin \theta \hat{y}$$

$$\vec{\omega} = \omega \hat{x}$$

$$\Rightarrow \vec{J} = 2m \omega a^2 \sin \theta (\hat{x} \sin \theta - \hat{y} \cos \theta) \quad " \times \text{ekseni etrafında döner,}$$

O (" $d\vec{J}/dt \neq 0$ " dir,,)

$$\frac{d\vec{J}}{dt} = \vec{\omega} \times \vec{J} \quad (\vec{v} = \frac{d\vec{r}}{dt} = \vec{\omega} \times \vec{r})$$

$$\Rightarrow \frac{d\vec{J}}{dt} = -2m \omega^2 a^2 \sin^2 \theta \hat{z} = \vec{N}$$

(16)

EYLEMSIZLIK MOMENTLERİ ve GARPIMLARI:

ANA EKSENLER ve EULER DENKLEMLERİ

Karlı cismin açısal momentumu

$$\vec{J} = \sum_i \vec{r}_i \times m_i (\vec{\omega} \times \vec{r}_i)$$

$$\vec{r}_i = x_i \hat{x} + y_i \hat{y} + z_i \hat{z} \quad \vec{\omega} = \omega_x \hat{x} + \omega_y \hat{y} + \omega_z \hat{z}$$

(x, y, z) eksenleri karlı cisimde genel sabit.

$$J_x = \sum_i m_i (y_i^2 + z_i^2) \omega_x - \sum_i m_i x_i y_i \omega_y - \sum_i m_i x_i z_i \omega_z$$

$$J_y = - \sum_i m_i y_i x_i \omega_x + \sum_i m_i (z_i^2 + x_i^2) \omega_y - \sum_i m_i y_i z_i \omega_z$$

$$J_z = - \sum_i m_i z_i x_i \omega_x - \sum_i m_i z_i y_i \omega_y + \sum_i m_i (x_i^2 + y_i^2) \omega_z$$

$$\left\{ \begin{array}{l} J_x = I_{xx} \omega_x + I_{xy} \omega_y + I_{xz} \omega_z \\ J_y = I_{yx} \omega_x + I_{yy} \omega_y + I_{yz} \omega_z \\ J_z = I_{zx} \omega_x + I_{zy} \omega_y + I_{zz} \omega_z \end{array} \right.$$

$$I_{xy} = I_{yx} \quad \left(\text{Eylemsizlik Aşımları} \right) \quad \text{m n ayni oldugu}$$

her zaman karlı cisimde genel sabit bir koordinat sistemi buluncakta eğitildi.

bunun en-olupen koordinat eksen takvimde karlı cisim en close lese denir.

$$\vec{\omega} = \omega_x \hat{x} + \omega_y \hat{y} + \omega_z \hat{z} \quad \text{Ana eksenler: Sırtamıslar.}$$

$$\vec{J} = I_{xx} \omega_x \hat{x} + I_{yy} \omega_y \hat{y} + I_{zz} \omega_z \hat{z}$$

$$= I_x \omega_x \hat{x} + I_y \omega_y \hat{y} + I_z \omega_z \hat{z}$$

$$\begin{aligned} \frac{d\vec{J}}{dt} &= I_x \frac{d\omega_x}{dt} \hat{x} + I_y \frac{d\omega_y}{dt} \hat{y} + I_z \frac{d\omega_z}{dt} \hat{z} \\ &\quad + I_x \omega_x \frac{d\hat{x}}{dt} + I_y \omega_y \frac{d\hat{y}}{dt} + I_z \omega_z \frac{d\hat{z}}{dt} \end{aligned}$$

O \oplus Birim vektörler $\vec{\omega}$ 'dan依靠 değişirler.

$$\frac{d\hat{x}}{dt} = \vec{\omega} \times \hat{x}, \quad \frac{d\hat{y}}{dt} = \vec{\omega} \times \hat{y}, \quad \frac{d\hat{z}}{dt} = \vec{\omega} \times \hat{z}$$

$$\begin{aligned} \frac{d\vec{J}}{dt} &= \frac{d\vec{J}}{dt} + \vec{\omega} \times \vec{J} \\ &\stackrel{\rightarrow}{=} N \end{aligned}$$

$$\left. \begin{aligned} I_x \frac{d\omega_x}{dt} - (I_y - I_z) \omega_y \omega_z &= N_x \\ I_y \frac{d\omega_y}{dt} - (I_z - I_x) \omega_z \omega_x &= N_y \\ I_z \frac{d\omega_z}{dt} - (I_x - I_y) \omega_x \omega_y &= N_z \end{aligned} \right\}$$

$$I_y \frac{d\omega_y}{dt} - (I_z - I_x) \omega_z \omega_x = N_y$$

$$I_z \frac{d\omega_z}{dt} - (I_x - I_y) \omega_x \omega_y = N_z$$

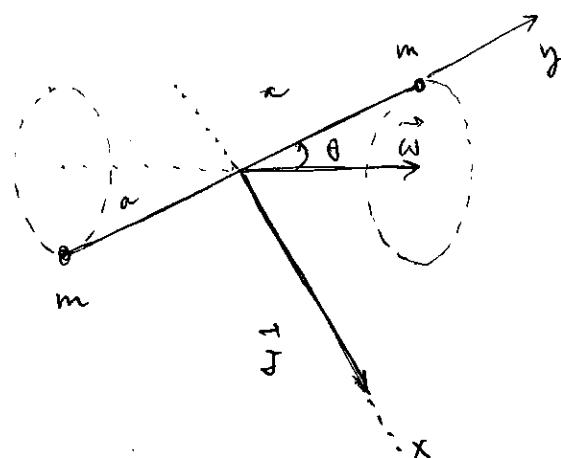
// Türlar Denklemleri

$$K = \frac{1}{2} (I_x \omega_x^2 + I_y \omega_y^2 + I_z \omega_z^2)$$

18

Dönen iki paralel eksen - Sabit eksen:

Problemi bende one eksenlede inceleyelim.



$$I_x = 2ma^2 \quad I_y = 0 \quad I_z = 2ma^2$$

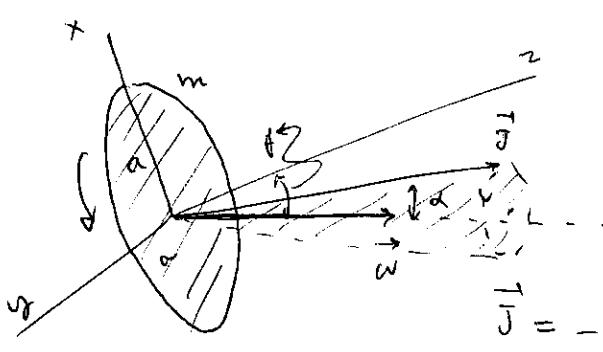
$$\omega_x = a \sin \theta \quad \omega_y = \omega \cos \theta \quad \omega_z = 0$$

$$\vec{J} = 2ma^2 \omega \sin \theta \hat{x}$$

$$N_z = -2ma^2 \omega^2 \sin^2 \theta \cos \theta$$

O

Dairesel Disk, Normalle Axi Yapan Sabit Eksen



$$I_x = I_y = \frac{1}{4} ma^2 \quad I_z = \frac{1}{2} ma^2$$

$$\omega_x = -\omega \sin \theta \quad \omega_y = 0 \quad \omega_z = \omega \cos \theta$$

$$\vec{J} = -\frac{1}{4} ma^2 \omega \sin \theta \hat{x} + \frac{1}{2} ma^2 \omega \cos \theta \hat{z}$$

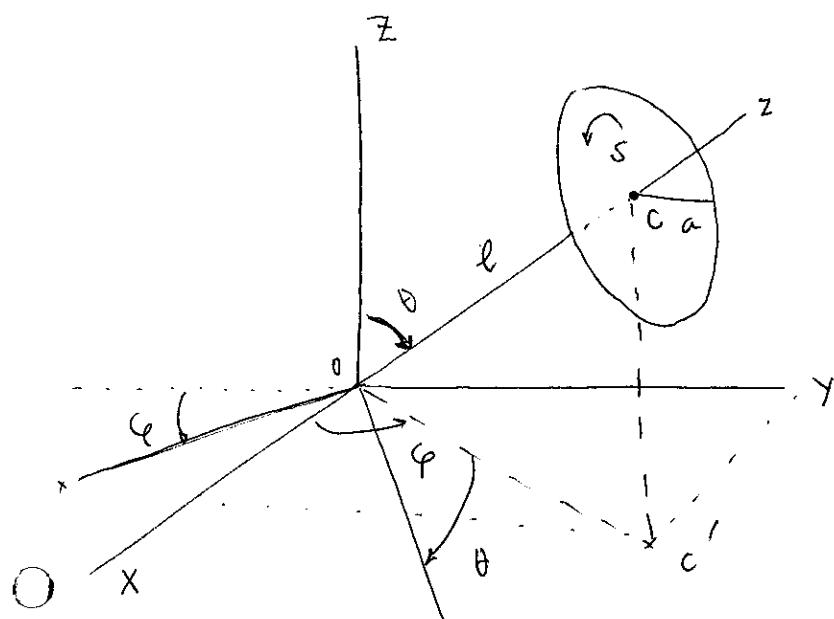
$$\vec{\omega} \cdot \vec{J} = \omega J \cos \alpha$$

$$\Rightarrow \cos \alpha = \frac{\vec{\omega} \cdot \vec{J}}{\omega J} = \frac{1 + \cos^2 \theta}{1 + 3 \cos^2 \theta}$$

$$\vec{N} = \vec{\omega} \times \vec{J} = \frac{1}{4} ma^2 \omega^2 \sin \theta \cos \theta \hat{y}$$

BSK

Dönen Topaq veya Jiroskop - Yaklaşık inceleme



xyz eksenizlik çerçevesi

xyz dönen ana düzleme çerçevesi

$$\hat{z} = -\sin \theta \hat{y} + \cos \theta \hat{z}$$

$$\vec{\omega} = -\dot{\theta} \hat{x} + \dot{\varphi} \hat{z} + \dot{s} \hat{z}$$

$$= -\dot{\theta} \hat{x} - \dot{\varphi} \sin \theta \hat{y} + (\dot{\varphi} \cos \theta + s) \hat{z}$$

$$I_z = \frac{1}{2} Ma^2 \quad I_x = \frac{1}{4} Ma^2 + Ml^2 = I_y$$

$$\vec{J} = \left(\frac{1}{4} Ma^2 + Ml^2 \right) (-\dot{\theta} \hat{x} - \dot{\varphi} \sin \theta \hat{y}) + \frac{1}{2} Ma^2 (\dot{\varphi} \cos \theta + s) \hat{z}$$

$\left\{ \begin{array}{l} \dot{s} = 0 \Rightarrow 0z$ veya $0z$ etrafında momentler yok $\dot{\varphi}$ ve s sabit olurlar. \\
 $\dot{s} \gg \dot{\varphi}$ $\dot{\varphi}$ 'lu terimler ihmal
 \end{array} \right.

$$\Rightarrow \vec{J} = \frac{1}{2} Ma^2 \dot{s} \hat{z}$$

$$\vec{\omega}' = \dot{\varphi} \hat{z} \quad \text{Dönmeyen koordinat eksenlerinde açısal hızı}$$

$$\frac{d\vec{J}}{dt} = \vec{\omega}' \times \vec{J} = \dot{\varphi} \hat{z} \times \frac{1}{2} Ma^2 \dot{s} \hat{z} = \frac{1}{2} Ma^2 \dot{s} \dot{\varphi} (\hat{z} \times \hat{z})$$

$$= -\frac{1}{2} Ma^2 \dot{s} \dot{\varphi} \sin \theta \hat{x}$$

O

O

BSK

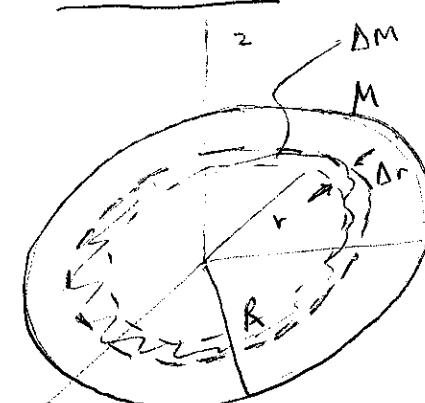
BÖLÜM 8

KATI CISIMLERİN TEMEL DINAMIĞI

8.1. Paralel Eksen Teoremi: Ince bir diskin kapsal bir eksenin göre eylemsizlik momentinin $\frac{1}{4}ma^2$ olduğunu gösterinden başlayarak, M küteli, a yaricaplı ve L uzunluğlu, dairesel, dolu bir silindirin, k.m.'den geçen, enine bir eksenin göre eylemsizlik momentinin $(Ma^2/4) + (ML^2/12)$ olduğunu gösterimi.

Gözüm:

Nr1: Dairesel Disk:



$$\pi R^2 \quad M$$

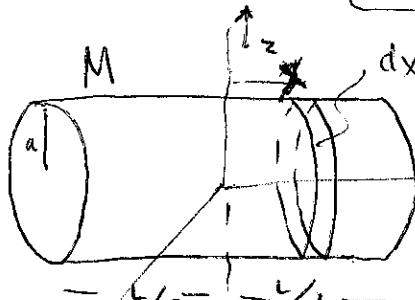
$$\frac{\pi(r+Dr)^2 - \pi r^2}{\pi R^2} \Delta M$$

$$\Delta M = \frac{\pi(r+Dr)^2 - \pi r^2}{\pi R^2} M \approx 2r \frac{\Delta r}{R^2} M$$

$$\Delta I = r^2 \Delta M \approx \frac{2M}{R^2} r^3 \Delta r$$

$$I_z = \frac{2M}{R^2} \int_0^R r^3 dr = \frac{1}{2} MR^2$$

$$I_x + I_y = 2I = I_z \Rightarrow \boxed{I = \frac{1}{4} MR^2}$$



$$\Delta M = \pi a^2 dx \rho, \quad \rho = \frac{M}{V} = \frac{M}{\pi a^2 L}$$

$$\therefore M = \pi a^2 L \rho$$

$$\Delta I = \frac{1}{4} \Delta M a^2$$

$$= \frac{1}{4} (\pi a^2 \rho dx) a^2$$

Parallel Eksen Teoremi:

$$\begin{aligned}\Delta I_{z_{km}} &= \frac{1}{4} (\pi a^4 g dx) a^2 + \Delta M x^2 \\ &\approx \frac{1}{4} \pi a^4 g dx + \pi a^2 g x^2 dx \\ I_{z_{km}} &= \frac{1}{4} \pi a^4 g \left\{ \int_{-L/2}^{+L/2} dx + \pi a^2 g \int_{-L/2}^{+L/2} x^2 dx \right\} = \frac{1}{4} \pi a^4 g L + \pi a^2 g \left(\frac{2L^3}{24} \right) \\ &= \frac{1}{4} Ma^2 + \frac{1}{12} mL^2\end{aligned}$$

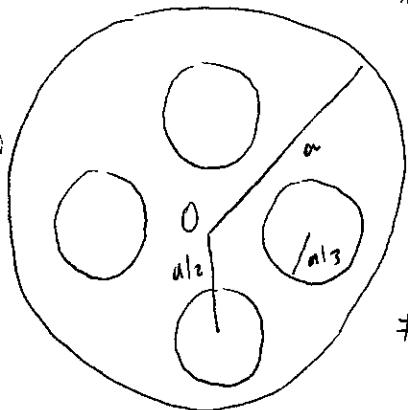
O

O

BSK

8.2. Eylemsizlik Momentlerinin Toplanabilirliği: Eylemsizlik momentlerinin topları olarak toplanabileceğini ilkesini kullanarak şek. 8.15 deki silindirsel cismin merkezelli eksene göre eylemsizlik momentini hesaplayınız. Cismin kütlesi M , yarıçapı a 'dır.; Dört silindiriksel delikten her birinin yarıçapı $a/3$ ve eksenin merkezelli eksene uzaklığı $a/2$ 'dir.

Gözüm :



$$\# \text{ iki Dolu silindirin Eylemsizlik Momenti : } I_1' = \frac{1}{2} M' a^2$$

$$\# a/3 \text{ yarıçaplı dolu silindirlerin her birinin eylemsizlik momenti :}$$

$$I_1 = \frac{1}{2} m \left(\frac{a}{3} \right)^2 = \frac{1}{18} m a^2$$

$$\# P.E. Teoremini kullanır ise, bunların her birinin O'ya göre eylemsizlik momenti$$

$$I_1' = \frac{1}{18} m a^2 + m \left(\frac{a}{2} \right)^2 = \frac{11}{36} m a^2$$

$$I_{Top} = \frac{1}{2} M' a^2 - 4 \times \frac{11}{36} m a^2 = \frac{1}{2} M' a^2 - \frac{11}{9} m a^2$$

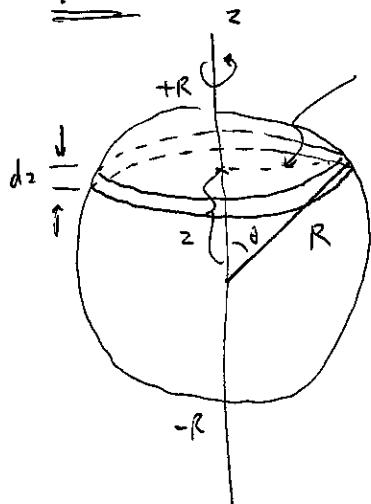
$$M' = \pi a^2 L g , \quad m = \pi \left(\frac{a}{3} \right)^2 L g = \frac{\pi a^2 g L}{9}$$

$$M_{box} := \pi a^2 g L - 4 \times \pi \left(\frac{a}{3} \right)^2 g L = \frac{5}{9} \pi a^2 g L$$

$$\Rightarrow I_{Top} = \frac{1}{2} \pi a^4 L g - \frac{11}{9} \pi a^4 g \frac{L}{9} = \frac{59}{162} \pi a^4 g L = \frac{59}{162} \frac{9}{5} M_{box} a^2 = \frac{59}{90} M a^2$$

8.3.) Dolu Kürenin Eylemsizlik Momenti: Dolu bir kûrenin, ağızına göre eylemsizlik momentinin $\frac{2}{5}MR^2$ olduğunu gösteriniz. Küreji sonuz kûrulukla, kûresel yereyle enir dayan devresel diskler yâşını alarak alısaltan iş yâpır.

Gözüm:



$$r = R \sin \theta \quad (\text{Her bir diskin yarıçapı})$$

$$R^2 \sin^2 \theta + z^2 = R^2 \Rightarrow \boxed{r^2 = R^2 - z^2}$$

$$MI = \frac{1}{2} dMr^2$$

$$\boxed{dM = \pi r^2 dz \rho}$$

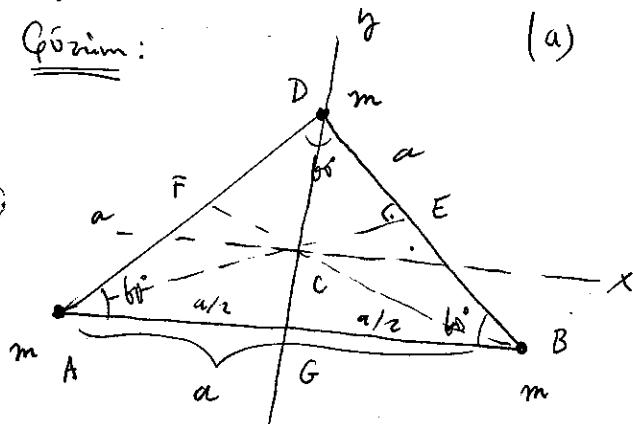
$$= \frac{\pi}{2} r^4 \rho dz$$

$$I = \frac{\pi \rho}{2} \int_{-R}^{+R} r^4 dz = \frac{\pi \rho}{2} \int_{-R}^{+R} (R^2 - z^2)^2 dz = \frac{\pi \rho}{2} \int_{-R}^{+R} (R^4 + z^4 - 2z^2 R^2) dz$$

$$= \frac{\pi \rho}{2} \cdot \frac{16}{15} R^5 = \left(\frac{4}{3} \pi R^3 \rho \right) \frac{2}{5} R^2 = \frac{2}{5} M R^2$$

8.4. Üçgenin Eylemörümeli Momentleri: Eskenar bir üçgenin köşelerindeki üç eşit hizle (bkz. sek. 8.16) hızları ihmali edilebilirsek üçgenin bir levha ile bağlıdır. (a) C merkezinden geçen normal eksene göre I_z eylemörümeli momentini bulunuz. (b) Gösterilen y-eksene göre eylemörümeli (I_y) momentini hesaplayınız. (c) Dik eksen teoremi ile I_x' ’ı hesaplayınız.

Gözümlü:



(a)

$$I_z = m |CD|^2 + m |AC|^2 + m |BC|^2 \\ = 3m |CD|^2$$

$$\begin{aligned} \cos 30^\circ &= \frac{|DE|}{|CD|} \Rightarrow |CD| = \frac{|DE|}{\cos 30^\circ} \quad \left\{ \begin{array}{l} |CD| = \frac{a \cos 60^\circ}{\cos 30^\circ} \\ = \frac{a(1/2)}{\sqrt{3}/2} \\ = a/\sqrt{3} \end{array} \right. \\ \cos 60^\circ &= \frac{|DE|}{a} \Rightarrow |DE| = a \cos 60^\circ \end{aligned}$$

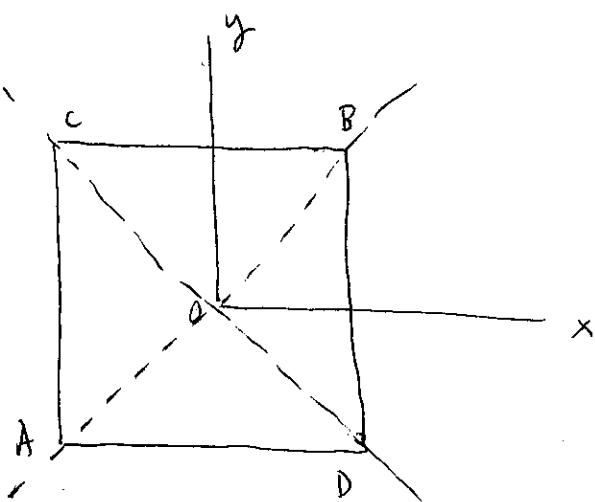
$$\Rightarrow I_z = 3m |CD|^2 = m a^2$$

$$(b) I_y = m \left(\frac{a}{2}\right)^2 + m \left(\frac{a}{2}\right)^2 = \frac{1}{2} m a^2$$

$$(c) I_z = I_x + I_y \Rightarrow I_x = ma^2 - \frac{1}{2}ma^2 = \frac{1}{2}ma^2 = I_y$$

8.5. Kare Plaka: Karı kare bir plakanın herki dördüncüdeki köşegenin boyası
göre eylemizdeki momentini dördüncü, merkezde gelen, karenin her iki paralel boyası
göre eylemizdeki momenti ile aynı olursa ipki etdirir. (Dik eksen teoremi,
simetri ile ilişkili, herşey yapan kuralı ispatı sağlar.)

Görünüm:



$$I_{AB} ? = I_x$$

Simetri:

$$I_{AB} = I_{CD}$$

Dik Eksenler Teoremi:

$$I_z = I_{AB} + I_{CD} \quad (\underline{\text{ya da}}) \quad I_z = I_x + I_y$$

$$= 2 I_{AB} = 2 I_{CD}$$

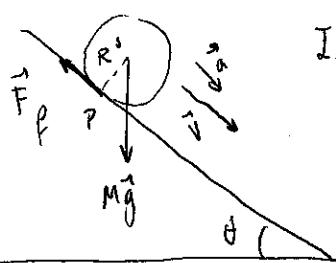
$$= 2 I_x = 2 I_y$$

$$\Rightarrow \boxed{I_{AB} = I_x} \quad \boxed{I_{CD} = I_y}$$

8.6. Yıvarlanan Karış Cisimler: Dolu bir silindir, ince duvarlı silindirsel bir kabuklu ve ince duvarlı kütrel bir kabukta, θ eğim açılı bir eğik düzlemede yuvalanır. Cisimlerin R yarıçapları aynıdır. Her ikisinin iplerini bulunuz.

Cözüm:

Nöt: Kaymada yuvalama: Kütle dağılımı merkeze göre simetrik, dairesel merkezi dolu cisimde eğik düzlemede yuvalaması:



$$I_p = I_c + MR^2 \quad (\because P \text{ etrafındaki ani dönmenin açısal hızı: } \omega = \frac{\dot{\theta}}{R})$$

$$I_p \omega = (I_c + MR^2) \frac{\dot{\theta}}{R}$$

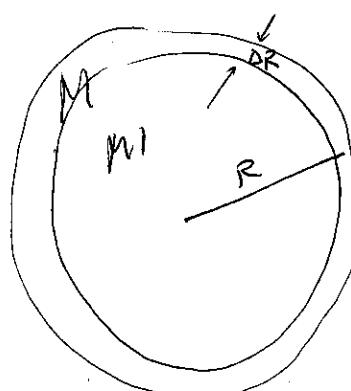
$$\vec{N}_p = \vec{R} \times \vec{Mg} \Rightarrow N_p = Mg R \sin \theta$$

$$\frac{dI_p}{dt} = N_p \Rightarrow (I_c + MR^2) \frac{a}{R} = Mg R \sin \theta \Rightarrow a = \boxed{\frac{g \sin \theta}{1 + I_c / MR^2}}$$

ince duvarlı silindirsel kabuk: $I_c = \frac{1}{2} MR^2 \Rightarrow a = \frac{g \sin \theta}{1 + \frac{(1/2)MR^2}{MR^2}} = \frac{2}{3} g \sin \theta$

Karış (Dolu) Kine: $I_c = \frac{2}{5} MR^2 \Rightarrow a = \frac{g \sin \theta}{1 + \frac{(2/5)MR^2}{MR^2}} = \frac{5}{7} g \sin \theta$

ince Duvarlı Kine:



$$I_c = \frac{2}{5} MR^2 - \frac{2}{5} M'(R - DR)^2 \quad \left\{ \begin{array}{l} M' = \frac{4}{3} \pi (R - DR)^3 \\ M = \frac{4}{3} \pi R^3 \end{array} \right.$$

$$M_{KABUK} = 4\pi R^2 DR S$$

$$= \frac{2}{5} \frac{4}{3} \pi S (R^5 - (R - DR)^5) = \frac{2}{5} \frac{4}{3} \pi S (R^5 - R^5 + 5 \frac{DR}{R} R^4 + \dots)$$

$$= \frac{2}{15} 4\pi S R^2 DR SR^4 = \frac{2}{3} M_{KABUK} R^2$$

$$\Rightarrow a = \frac{g \sin \theta}{1 + \frac{(2/3)M_{KABUK}}{MR^2}} = \frac{3}{5} g \sin \theta$$

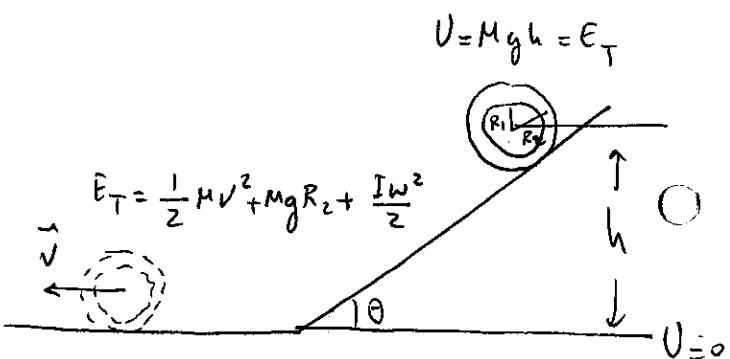
8.7. İki Boş Kivri Tıvulennar: iki yarısı R_1 , diş yarısı R_2 olan iki boş boz kive
yatayla θ açısı yapan eğik boz düzleme kaymadan yuvalanıyor. (a) Açısal ve virgül
ivmeleri bulunuz. (b) Alt ucunda düzleme hukuk kütüğü konum ile birleştiğinde geleneksel
yatay boz düzleme dönüşür. Cisim dengesinden kılınca merkezi, yatay düzlemlerdeki yuva-
schılıkten birakılırsa ise, son yatay düzlemede ne hader, hukka birehetsiz? (Enerjimiz
korunmamıştır)

Gözüm:

(a)

$$M = \frac{4}{3}\pi (R_2^3 - R_1^3) g$$

$$\begin{aligned} I &= \frac{2}{5} \left(\frac{4}{3}\pi R_2^3 S \right) R_2^2 - \frac{2}{5} \left(\frac{4}{3}\pi R_1^3 S \right) R_1^2 \\ &= \frac{2}{5} \frac{4}{3}\pi S (R_2^5 - R_1^5) \end{aligned}$$



$$a = \frac{g \sin \theta}{1 + \frac{(2/5)(4/3)\pi S (R_2^5 - R_1^5)}{\frac{4}{3}\pi S (R_2^3 - R_1^3) R_2^2}} = \frac{g \sin \theta}{1 + \frac{2}{5} (1 - R_1^5/R_2^5) / (1 - R_1^3/R_2^3)}$$

$$V = \omega R \Rightarrow a = \frac{dV}{dt} = \frac{d\omega}{dt} R \Rightarrow \alpha R = a \Rightarrow \alpha = a/R = a/R_2$$

$R = R_2$ merkezin dönme noktasına olan uzaklığının

(b)

$$Mgh = \frac{1}{2} MV^2 + Mg R_2 + \frac{1}{2} I w^2 \quad w = \frac{V}{R_2}$$

$$= \frac{1}{2} MV^2 + Mg R_2 + \frac{1}{2} I \frac{V^2}{R_2^2}$$

$$= \frac{1}{2} M V^2 \left(1 + \frac{I}{MR_2^2} \right) + Mg R_2$$

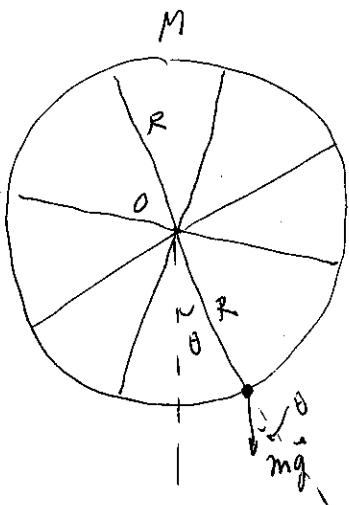
$$V^2 = \frac{2g(h - R_1)}{(1 + I/MR_2^2)}$$

①

8.11. Dengelenmemiş Kari Cisim: M küteli R yarıçaplı ince bıçak gibi ya da halka disey düzlemede, merkezinden geçen yatay bıçak düzleme göre serbestçe dönderebilde, kütlesiz parçalar ile tutturulmuştur. Çevredeki bir nohtaya m küteli bir parçalı yükseliyor ve bu parçalı sistemi m aşağıda olacak şekilde dengeye getiriliyor. Küçük salınımalar için frekans bilinmez. Ayrıca m tepede iken sistem dengen halden birileri ise maksimum ağırlık hızı bulunur.

Görün:

"Halka simetrik olduğundan dolayısıyla etkiyen (yerebilenin nüfus) moment yükseltir".



Parçalı etkiyen moment: $\vec{N} = \vec{r} \times \vec{F} \Rightarrow N = -mgR \sin\theta = -mg\dot{\theta}$

$$\vec{N} = \frac{d\vec{\theta}}{dt} = I_{\phi} \frac{d\omega}{dt} = I_{\phi} \frac{d^2\theta}{dt^2} \Rightarrow \boxed{N = I_{\phi} \ddot{\theta}}$$

$$I_{\phi} = MR^2 + mR^2 = (M+m)R^2$$

$$\ddot{\theta} = -\frac{mgR}{(m+M)R^2} \omega^2 \Rightarrow \boxed{\omega^2 = \frac{mg}{(m+M)R}} \quad \omega = \sqrt{\frac{mg}{(m+M)R}}$$

b) m tepede iken $P.E = T.E = mg(2R); (\vartheta=0, \theta=0)$

$$\Rightarrow mg(2R) = \frac{1}{2} J \omega^2 = \frac{1}{2} I \dot{\theta}^2 = \frac{1}{2} (m+M)R^2 \dot{\theta}^2$$

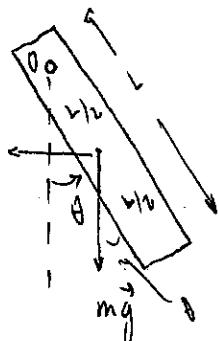
$$\Rightarrow \dot{\theta} = \sqrt{\frac{4mgR}{(m+M)R^2}} = \omega \quad (\text{Ağırlık hızı})$$

(2)

8.9.) Bileşik Sarıç : (Eşdeğer Uzunluğ) Bir ucundan, bilesik sarıç gibi asılan, L uzunluğundan
düzgün bir cubukun, küçük titresimler için uzunluğun $2L/3$ olan basit bir sarıç ile aynı
frequansta olacağını ispat ediniz.

Gözüm:

O etrafında Moment alalım



$$\vec{N} = \vec{v} \times \vec{F} \Rightarrow N = -Mg \frac{L}{2} \sin\theta \quad (\theta \text{ ya zit.})$$

$$\vec{N} = \frac{d\vec{J}}{dt} = I \frac{d\vec{\omega}}{dt} \Rightarrow -Mg \frac{L}{2} \sin\theta = I \frac{d\vec{\omega}}{dt} = I \frac{d^2\theta}{dt^2} = \ddot{\theta}$$

Küçük salınımalar $\sin\theta \approx \theta$

$$\Rightarrow -Mg \frac{L}{2} \theta = I \ddot{\theta} \Rightarrow \ddot{\theta} + \left(\frac{Mg L}{2I} \right) \theta = 0 \quad \omega^2 = \frac{Mg L}{2I}, \quad I = \frac{1}{3} M L^2 \quad (\text{k.m. den gelen elbette fize})$$

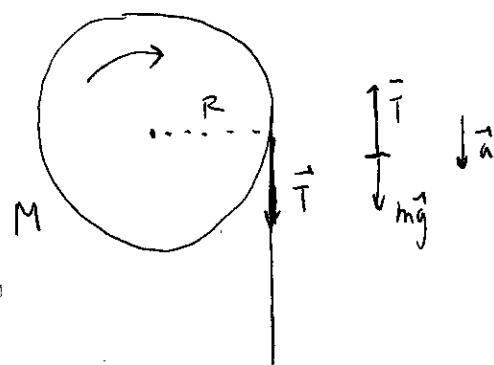
$$\omega^2 = \frac{\frac{Mg L}{2I}}{\frac{M}{3} L^2} = \frac{3g}{2L} \Rightarrow \omega = \sqrt{\frac{3g}{2L}}$$

$$\Rightarrow T = 2\pi \sqrt{\frac{\frac{2}{3}L}{g}} = 2\pi \sqrt{\frac{l}{g}} \Rightarrow \boxed{l = \frac{2}{3}L}$$

(3)

8.16. Açısal ivme: 2.0 kg küteli ve 4.0 cm yarıçaplı dolu bir silindir, yatay olan eksenine göre dönmeye sınırlıdır. Gevresine bir ip sarılır ve ipin serbest ucuna 150 g'lik bir kitle serbestce asılıy়. (bkz Sch. 8.7) Kütlenin virgül içeriğini, ıptaki gerilme konusunu ve silindiri tutan düşey konusunu söyle.

Görevim:



$$\begin{aligned} N &= \frac{dJ}{dt} = J \frac{d\omega}{dt} = J\alpha \\ N &= \vec{r} \times \vec{F}_c \Rightarrow N = TR \\ \alpha &= \frac{a}{R} \end{aligned} \quad \left\{ \begin{array}{l} TR = J\alpha \\ \alpha = \frac{a}{R} \end{array} \right\} \quad TR = I \frac{a}{R}$$

$$J = \frac{1}{2} MR^2$$

$$mg - T = ma$$

$$\square m \quad \Rightarrow mg = ma + I \frac{\alpha}{R} = ma + I \frac{a}{R^2} = \left(\frac{I}{R^2} + m \right) a$$

$$\# \quad \Rightarrow a = \frac{m}{m + \frac{I}{R^2}} g = \frac{m}{m + \frac{(1/2)m\pi R^2}{R^2}} g \Rightarrow a = \frac{m}{m + \frac{m}{2}} g = \frac{150}{150 + \frac{2000}{2}} 980 = 128 \text{ cm/s}^2$$

$$\# \quad \alpha = \frac{a}{R} = \frac{128}{4} = 32 \text{ rad/s}^2$$

$$\# \quad T = \frac{I}{R} \alpha = \frac{1}{2} M(R\alpha) = \frac{1}{2} 2000 \cdot 128 = 1,28 \cdot 10^5 \text{ dyn.}$$

Silindrinin K.M sabit, imedeler. Öyle ise;

$$F = mg + T = 2000 \cdot 980 + 1,28 \cdot 10^5 = 20.9 \times 10^5 \text{ dyn (Yukarı doğru.)}$$

4 ✓

8.8. Sürtünme dönme momenti: Yaracağı 50 cm, kalınlığı 20 cm ve hantlesi 1200 kg olan dolum silindir, silindirin bit kasnak, yataklar üzerinde 150 dönme/s baslangıç hızla serbestce dönmemektedir. Bit sürtünme freni ile durdurulmak isteniyor. Fren sisteminde bit fren parçası kasnak çevresinde 40 kg (ayrılık) esdeger bit hizmet ile bastırılmaktadır. Sürtünme yarızeler arasındaki sürtünme katsayıları 0.4'dür. ve bağıl yarızelerinden bağımsız versiyonlmaktadır. (a) Fren kozağı olarak uygulanıse, hiznak durumcaya kadar ne kadar açısal yel olur? (b) Duruma hizler geces zaman ne kadar olur?

Görmek

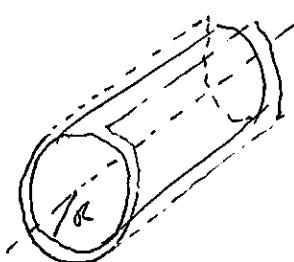
$$R = 50 \text{ cm}$$

$$m = 1200 \text{ kg}$$

$$\vec{N} = \vec{r} \times \vec{F} \Rightarrow N = F_s R = \mu N R = I \alpha$$

a)

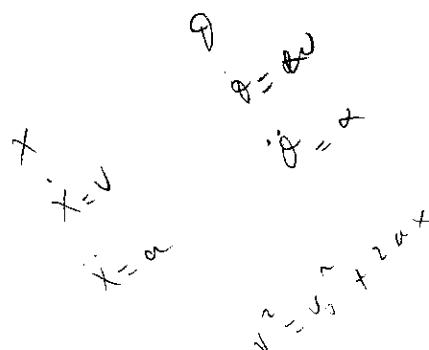
$$\alpha = -\frac{\mu N R}{I} = -\frac{\mu N R}{\frac{1}{2} M R^2} = -\frac{0.4 \times (40 \cdot 10^3 \cdot 980) \times 50}{\frac{1}{2} \cdot 1.2 \times 10^6 \times 50^2} = -0.523 \text{ rad/s}^2$$



$$\omega^2 = \omega_0^2 + 2\alpha\theta \Rightarrow \theta = -\frac{\omega_0^2}{2\alpha} = -\frac{(150 \times 2\pi)^2}{2 \cdot 0.523} = 8.5 \times 10^5 \text{ rad.}$$

b)

$$\theta = \omega_0 t + \frac{1}{2} \alpha t^2 \Rightarrow t^2 + \frac{2\omega_0}{\alpha} t + \frac{\omega_0^2}{\alpha} = 0 \Rightarrow t = -\frac{\omega_0}{\alpha} = -\frac{150 \times 2\pi}{-0.523} = 1.8 \cdot 10^5 \text{ s.}$$



(5)

8.10. Vurma Merkezi : Bir ucundan P noktasindaki mesnede ağırlı, L uzunluğlu kedi bir cubuk alalım. Gribiğin sarkaq hareketlerine baglantılılığı şe. 8.17'de gösterildiği gibi lusa bir dire ile etkilenen \vec{F} kuvveti (yani siline kuvveti) uygulanacaktır. P 'deki mesnet dairesi çok karigördür ve F 'yi P' de bir teşhi kuvveti meydana getirmeyecek bir x uzaklıhta uygulamak gereklidir. Bu koşulu sağlayacak x değerini bulunuz. Bu konuda, P ağırlık noktasıının vurma merkezi denir. (Yedekim : F 'in etkisi $K.M$ 'ni ivmeleştirmekte ve P etrafındaki momenti ile P' ye göre aksal ivme vermek olmalıdır. P 'de bir teşhi kuvveti olmalıdır, versayın. Ne, bu işi içeren wignum x 'in değerini L açısından belirtenebiliriz.)

O Gözüm :

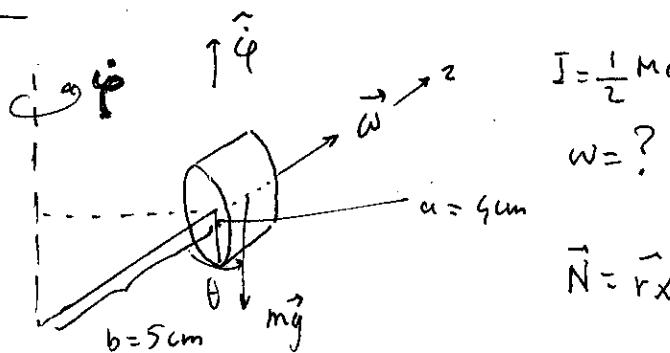
$$\begin{aligned} & \underset{\text{P'de}}{\sum_{\text{P}}} \vec{F} = \vec{0} \\ & \vec{F} = \frac{d}{dt} (m\vec{v}) \Rightarrow \int \vec{F} dt = \int d(m\vec{v}) = \Delta(m\vec{v}) \\ & \vec{N} = I \frac{d\vec{w}}{dt} = \frac{d}{dt} (I\vec{w}) \Rightarrow \int \vec{N} dt = \int d(I\vec{w}) = \Delta(I\vec{w}) \\ & \vec{N} = \vec{x} \times \vec{F} \Rightarrow \boxed{N = xF}, \quad \boxed{V_{KM} = \omega \frac{L}{2}}, \quad I = \frac{1}{3} M L^2 \end{aligned}$$

$$\left. \begin{aligned} & \int \vec{F} dt = \Delta(m\vec{v}) = m \omega \frac{L}{2} \\ & \times \int \vec{F} dt = \Delta(I\vec{w}) = \frac{1}{3} M L^2 \omega \end{aligned} \right\} \Rightarrow \begin{cases} \frac{m \omega L^2}{3x} = \frac{M \omega L^2}{2} \\ \Rightarrow x = \frac{2}{3} L \end{cases}$$

(8)

8.15.) Jiroskop: Belirli bir jiroskop $a = 4\text{ cm}$ yereğinde, delin bir silindirden düşmeyecektir. Jiroskop hittenz bir saps ile tutulmaktadır. ve sağa ve silindiri kitle merkezinden 3 cm itede sabitçe mermetlenmektedir. Bu sayede deli bir egithlik α 'sında kararlı presesyonla hareket ettiğine ve presesyonun her 3 s 'de bir tam döndürme harekette olduğunu gözleniyor. Jiroskopun hendi esasında göre acısal dönmeye neden oluyor?

Gizim:



$$I = \frac{1}{2} Ma^2$$

$$\omega = ?$$

$$\vec{N} = \vec{r} \times \vec{F} \Rightarrow N = b mg \sin \theta$$

$$\dot{\varphi} : \text{presesyon acısal hızı}, \Rightarrow \frac{2\pi}{\dot{\varphi}} = 3 \Rightarrow \boxed{\dot{\varphi} = \frac{2\pi}{3}}$$

~~$$\frac{d\vec{J}}{dt} = \vec{\dot{\varphi}} \times \vec{I}_z \vec{w} \Rightarrow \frac{dJ}{dt} = I_z w \dot{\varphi} \sin \theta \quad J = I w$$~~

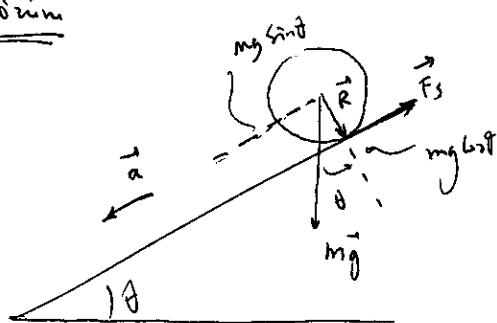
~~$$\vec{N} = \frac{d\vec{J}}{dt} \Rightarrow mg b \sin \theta = I_z w \dot{\varphi} \sin \theta \Rightarrow w = \frac{bmg}{I \dot{\varphi}} = \frac{bmg}{\frac{1}{2} ma^2 \dot{\varphi}} = \frac{2bg}{a^2} \frac{3}{2\pi}$$~~

$$w = \frac{2 \times 980 \times 5 \times 3}{16 \times 2\pi} = 292 \text{ rad/s}$$

(7)

8.19. Minimum Çekim Katsayısı: Simetrik bir cismin eğrisi bir düzlemede kaymadan yuvarlanmasının için $\mu \geq \tan\theta / [1 + \frac{MR^2}{I_c}]$ olmasının doğruluğunu gösteriniz.

Gözüm



$$mg \sin\theta - F_s = ma$$

$$\begin{aligned} \vec{N} &= \vec{R} \times \vec{F}_s \\ &= I \vec{\alpha} \end{aligned} \quad \left\{ \begin{array}{l} N = RF_s = I\alpha \\ \alpha = \frac{a}{R} \end{array} \right\}$$

Degrme Noktasının durum olmasının kaymadan yuvarlanmasını sağlayacağı olamama gibi. Eğer kayma varsa,

$$F_s = \mu N = \mu mg \cos\theta \quad \text{ve} \quad mg \sin\theta - \mu mg \cos\theta = ma \quad \text{olsur.}$$

$$a = \frac{g \sin\theta}{1 + I_c/MR^2} \quad \text{olduğunu biliyoruz.}$$

$$\Rightarrow mg \sin\theta - \mu mg \cos\theta = \frac{mg \sin\theta}{1 + I_c/MR^2} ; \cancel{mg \sin\theta \left(1 - \frac{1}{1 + I_c/MR^2}\right) = \mu g \cos\theta}$$

$$\mu = \tan\theta \left(1 - \frac{1}{1 + I_c/MR^2}\right) = \tan\theta \cdot \frac{I_c/MR^2}{1 + I_c/MR^2} = \frac{\tan\theta}{1 + (I_c/MR^2)} \quad \text{fakat } \mu \text{ bireki biraz da} \quad \text{olsadı.}$$

$$\boxed{\mu \geq \tan\theta / [1 + MR^2/I_c]}$$

BSK

BÖLÜK 8. (EK)

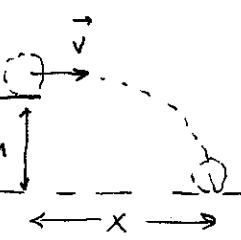
#1) Fehilde gösterilen yolun ist basından bir kire hareketsiz durumdan başlayarak, yolun sağ ucuna kadar kaymamadan yuvarlanıyor. ($H = 60\text{m}$, $h = 20\text{m}$) Yolun sağ ucun yarattığı doğrultudadır. Cismi tabana sarptığı uzaklıği bulunuz.

Gözüm:

$$m \quad V_0 = 0$$

H

$$V = 0$$



$$mgH = mgh + \frac{1}{2}mv^2 + \frac{1}{2}I\omega^2, I = \frac{2}{5}mR^2$$

$$\omega = \frac{v}{R}$$

$$\Rightarrow mg(H-h) = \frac{1}{2}mv^2 + \frac{1}{2}\left(\frac{v}{R}\right)^2\left(\frac{2}{5}mR^2\right)$$

$$\Rightarrow v = \sqrt{\frac{10g(H-h)}{7}}$$

Kire t saniyede h kadar dilerse;

$$h = \frac{1}{2}gt^2$$

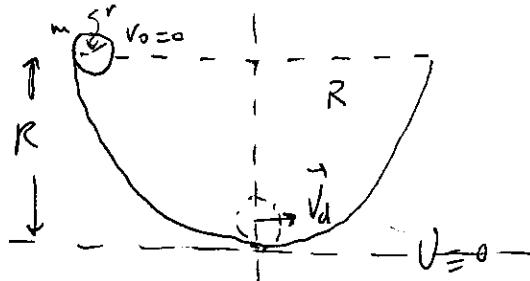
$$\text{Aldığı yol; } x = vt \Rightarrow x = \sqrt{\frac{\log(H-h)}{7}} \sqrt{\frac{2h}{g}} = \sqrt{\frac{2h}{g}} \frac{\log(H-h)}{7} = 47.8\text{ m}$$

#2) Küçük bir kire simetri ekseni düzey doğrultusunun bıçaklı bir yarım kreninin iç yüzeyinde kaymamadan yuvarlanmaktadır. Kire en ist volitada hareketsiz başlayarak yuvarlanmaktadır.

- (a) Krenin dip noktasındaki kinetik enerjisi nedir? (b) enerjinin kaçı怎 kaybolduğunu? (c) Küçük krenin dip noktasında bıçaklı yan kire yuvarlayıcı dik doğrultuda yuvarladığı konvet nedir? Küçük krenin yaricapı r, kütlesi m, bıçaklı krenin yaricapı ise R' dir.

Gözüm:

$$mgR = \frac{1}{2}mV_d^2 + \frac{1}{2}I\omega^2 + mgr \quad I = \frac{2}{5}mr^2 \quad \omega = \frac{V_d}{r}$$



(Kirenin tüm krlenlerin metinde toplanması)

$$V_d = \sqrt{\frac{\log(R-r)}{7}}$$

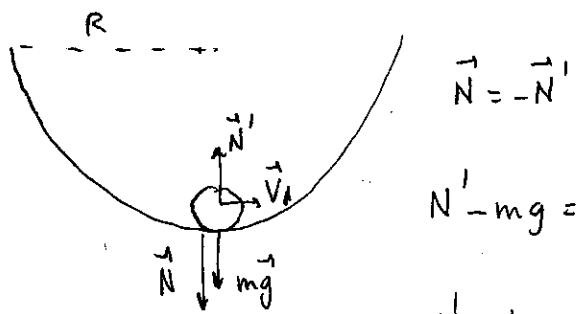
$$\text{Kirenin dip noktasındaki K.E} = K_{top} = \frac{1}{2}mV_d^2 + \frac{1}{2}I\omega^2 = mg(R-r)$$

$$K_{dip} = \frac{1}{2}I\omega^2 = \frac{1}{2} \cdot \frac{2}{5}m \times \frac{V_d^2}{r^2} = \frac{m}{5}V_d^2 = \frac{10mg(R-r)}{35}$$

$$\left\{ \Rightarrow \frac{K_{dip}}{K_{top}} = \frac{2}{7} \right\}$$

$$K_{top} = mg(R-r)$$

(2)



$$\vec{N} = -\vec{N}'$$

$$N' - mg = m \frac{V_d^2}{R} \quad \text{merkezil kuvvet}$$

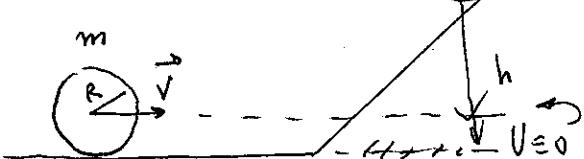
$$N' = mg + m \frac{V_d^2}{R} \quad \therefore V_d^2 = \frac{10g(R-r)}{7}$$

$$N' = mg + m \frac{10g(R-r)}{7R} = mg \left(1 + \frac{10(R-r)}{7R} \right) \quad N' = N = mg \left(\frac{17R - 10r}{7R} \right)$$

#3) Kütlesi m ve yarıçapı R olan bir cisim, yatay düzleme üzerinde kaymamak üzere V hızı ile yuvarlanmaktadır. Cisim sonra degeri $h = 3V^2/4g$ ile verilen koni mahsulünün yükseltmeye kadar tırmanıyor. (a) Cismin eylemlerelik momenti bulunuz. (b) Cismin sekilli hâlinde ne söylebilirsiniz?

Cisim

$$\frac{1}{2}mv^2 + \frac{1}{2}I\omega^2 = mgh, \quad \omega = \frac{v}{R}, \quad h = \frac{3v^2}{4g}$$



$$\frac{1}{2}mv^2 + \frac{1}{2}I\omega^2 = mgh \quad \frac{3v^2}{4g}$$

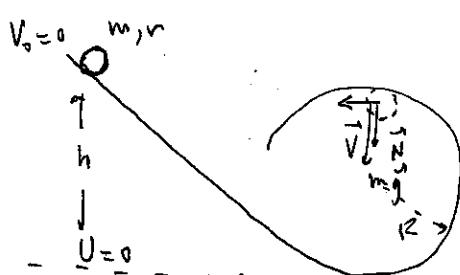
$$I = \frac{1}{2}mR^2$$

(b) Katı bür cilindir yada disk;

(3)

#(4) Schilde gösterilen yol üzerinde, yarıçapı r , kütlesi m olan kavisli bir mermi bilye kaymadan yuvarlanmaktadır. Bilye yolun düz olan kısım üzerindeki bir noktada kaymadan yuvarlanmaktadır. (a) Bilyenin schilde gösterilen hattının en ist noktasında düşmeden yolum devam edebilmesi için, sebst birakılıdı minimum yukseliği bulunuz. (b) Eğer bilye tabandan itilerek $6R$ hader yukseltilen birakılırsa Q noktasında hatta schindeli yola etrafes yitir doqquzda haneet bingiliğine bulunuz. ($r \ll R$)

Förmüller:



h minimum oldugunda $\dot{N} = 0$ olur. Ve bilyenin bu noktasinda hızı da minimum olacaktır.

$$mg = m \frac{v_{\min}^2}{R} \Rightarrow v_{\min} = \sqrt{gR}$$

$r \ll R$

$$mgh = \frac{1}{2}mv_{\min}^2 + \frac{1}{2}\int \omega^2 + mg(2R) \quad \left\{ \begin{array}{l} \omega = \frac{v_{\min}}{r} \\ \int = \frac{2}{3}\pi r^2 \end{array} \right.$$

$$mgh = \frac{1}{2}mgR + \frac{1}{2} \cdot \frac{2}{3}mr^2 \frac{gR}{r^2} + mg(2R)$$

$$\Rightarrow h = 2.7R$$

(b)

$$H = 6R$$

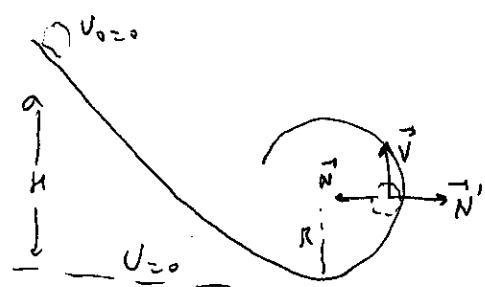
$$mgh = \frac{1}{2}mv^2 + \frac{1}{2}\int \omega^2 + mgR$$

$$6mgR = \frac{1}{2}mv^2 + \frac{1}{2} \cdot \frac{2}{3}mr^2 \frac{v^2}{r^2} + mgR$$

$$\Rightarrow V = \sqrt{\frac{50gR}{7}}$$

$$N = m \frac{v^2}{R} = m \frac{50gR}{7R} = \frac{50}{7}mg$$

$$\vec{N} = -\vec{N}' \Rightarrow N' = \frac{50}{7}mg$$



BSK