

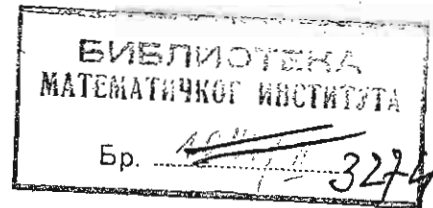
РАЦИОНАЛНА

МЕХАНИКА

II



Гор. Ј. Аџић, проф.



Функционална

Механика

Предавач
др М. Мисакић, проф.,
др. р. Универзитет

II део.

Статика

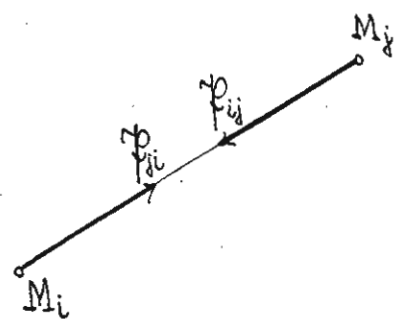
материјалне линије

Оснолни појмови.

Ако имамо један систем материјалних тачака које се могу свака за себе слободно кретати, то за њих важи све оно што сто у механици материјалне тачке извели. Систем биће на миру ако се свака тачка буде налазила у истому мировану, а то ће моћи бити случај само онда, ако је резултатна сила које утичу на сваку поједину тачку равна нули.

Ако су тачке међусобно везане то ће се та веза показивати у томе да ће кретање једне тачке зависити од кретања осталих и једна тачка ће утицати на кретање других. Стај утицај на кре-

тако обухватили смо појмом силе,
 да те силе којима дејствују матери-
 јалне талге једне те истог система
 једна на другу зовемо унутарњим
 или интерним силама за разлику
 од спољних или екстерних сила ко-
 је не потичу од материјалних талга
 истог система. Те су силе према
 принципу акције и реакције увек
 две и две једнаке но противне прав-
 ца. Тако сила F_{ij} којом дејствује



материјална талга M_i на материјалну
 талгу M_j једнака је
 по величини својој
 сили F_{ji} којом деј-
 ствује материјална

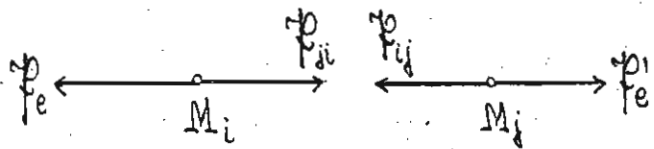
талга M_j на талгу M_i . Обе силе пада-
 ју у праву која спаја те две силе.

Те унутарње силе имају да
 задоволе сеп која извесним условима.
 Тако н. пр. унутарње силе једног кру-
 тог тела имају да задоволе услови-

ма да су увек талге да према сва-
 кој аромелу дистанција материјал-
 них талга апсолутно крутог
 тела. Покушавамо ли према томе
 да две материјалне талге једног
 крутог тела једну другу прибли-
 жимо, то ће се између њих јавити
 одбојне силе које ће то приближавање
 спрешти. Ми претпостављамо да
 имамо тела са апсолутно крутим
 телима т.ј. да унутарње силе та-
 кових тела могу досећи прои-
 зволну величину. У ствари то није
 тачно; унутарње силе познатих
 тела не могу прекоћи одређе-
 не величине. Додатно ми оне те ве-
 личине, то се тело разорава. Но већ
 и код најмањих сила деформаци-
 се тела т.ј. њихове дистанције из-
 међу талга мању се, само је та
 деформација, ако силе не преко-
 раче извесне границе, тако магла
 да се може занемарити. Ми ћемо

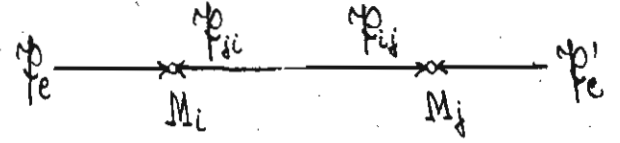
далеке у Рационалној Механици претпоставити да имамо тела са апсолутно крутим телима која су у стању да се без деформације подвргну силама произвољне величине.

Сада ћемо се bavити механиком материјалне линије. Пог материјалном линијом разумевамо систем материјалних тачака поређаних у једну линију тако да свака од њих дејствује на све суседне материјалне тачке. Унутарње силе имају према томе увек у праву које спајају суседне материјалне тачке. Оне могу бити тако велике да спрече промене дистанција тих тачака. Све унутарње силе делимо у две категорије: те су тачковима правца да спречавају удаљавање двеју суседних тачака и-ј, ако се држе у равнотежи са ек-



стерним силама F_e и F_e' које де-

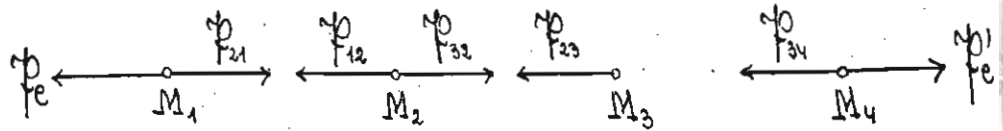
же да раздвоје тачке M_i и M_j , онда такве силе зовемо силама истезања; ако су те силе ~~истезања~~ интерне тачковима правца да спречавају свако приближавање суседних



тачака, онда их зовемо силама притиска. Тако н. пр. у крутом стубу делује силе F_e и F_e' од којих прва дејствује на тачку M_i а друга на тачку M_j да привуку обе те тачке једну другој. Да би се тачка M_i налазила у равнотежи, то је потребно да на њу делује тачка M_j силом F_{ji} која држи силу F_e у равнотежи. Тачка M_i дејствује на тачку M_j једнаком силом F_{ij} , та ће систем бити у миру ако су силе F_e и F_e' то величини једнаке.

Истакнуто прво изопише једноставних случајева. Нека су материјалне тачке M_1, M_2, M_3, M_4 (Срџихов

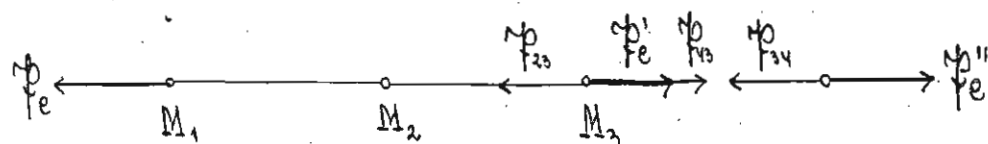
је производом, послатане у правцу линији. На прву од тих дејствије спољна



сила F_e . Питајмо какву интерну силу треба издвојити на шалку M_4 та да се читав систем налази у равнотежи. Да би се шалка M_1 налазила у равнотежи потребно је да суседна шалка M_2 дејствује на њу силом F_{21} која је једнака сили F_e но противној правца. По принципу реакције дејствовале у том случају шалка M_1 на шалку M_2 силом F_{12} која је једнака по величини својој сили F_{21} . За равнотежу шалке M_2 мора друга суседна јој шалка M_3 дејствовати на њу силом F_{32} која је једнака сили F_{12} . Она је сила по принципу реакције ојет једнака сили F_{23} . Продужимо ли ово разматрање до шалке M_4 , то ћемо видети да шалка M_3 дејствује на шалку M_4 силом F_{34}

која је једнака сили F_e , па ће зато за равнотежу обе последње шалке бити потребно да на њу дејствује сила F'_e која је једнака но противној правца сили F_e . Ове две силе F_e и F'_e испуњавају према томе исте услове као кад би дејствовале на исту шалку, па зато можемо замислити да се те силе помоћу унутарних сила шире дуж гитаве материјалне линије.

Испитајмо овај случај: На материјалну шалку M_1 дејствује спољна сила F_e , а на шалку M_3 спољна



сила F'_e . Питајмо какву силу треба издвојити у шалки M_4 та да се читав систем налази у равнотежи. Према пређашњем шире се сила F_e до шалке M_3 иј. На шалку M_3 дејствује

показу M_2 силом

$$F_{23}^0 = F_e$$

Осим тога дејствује на шалку M_3 још и екстерна сила F_e' , па да се шалка M_3 налази у равнотежи мора шалка M_4 дејствовати на њу силом F_{43}^0 , па збир $F_e + F_{43}^0$ мора по величини својој бити једнак сили F_e , дакле

$$F_e' + F_{43}^0 = -F_e$$

Још материјална шалка M_4 дејствује на шалку M_3 силом F_{34} , што ће шалка M_3 дејствовати на шалку M_4 силом F_{43} , па да би се ова налазила у равнотежи морамо у шалки M_4 изазвати екстерну силу F_e'' која је једнака по противној правци сили F_{43} , дакле једнака и истој правци као сила F_{43} . Зато добијемо једнакосту

$$F_e' + F_e'' = -F_e$$

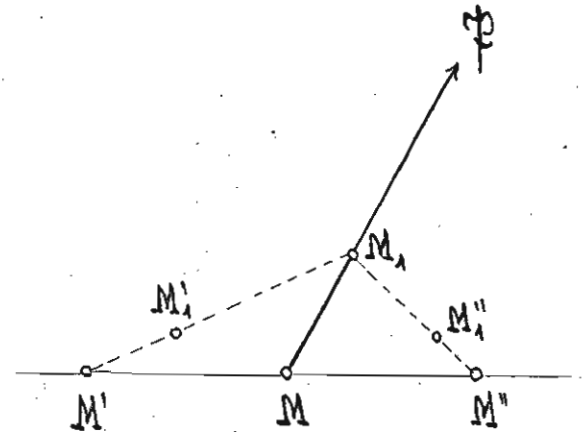
или

$$F_e + F_e' + F_e'' = 0$$

Збир спољних сила мора бити једнак нули, а видимо да у шалки M_3 настаје једна континуална промена у унутарњим силама јер интерне силе до шалке M_3 нису једнаке интерним силама између шалка M_3 и M_4 .

Ако на сваку шалку линије дејствује једна бескојно мала екстерна сила, то ће се интерне силе моћи повећати континуално. Ако на елементарне праче материјалне линије дејствује једна екстерна сила која не иде у нај елементар, то интерне силе између шалке M и суседних још шалка неће бити у стању да одрже шалку M у равнотежи. Елемент ће се према томе деформисати и ме да ће се шалка M померити

у стању да одрже шалку M у равнотежи. Елемент ће се према томе деформисати и ме да ће се шалка M померити



у постојању M , тако ће на тој тачки настајати једна континуална промена материјалне линије.

Ако на свакој тачки материјалне линије дејствују силе које се континуирно по правцу и величини мењају, то ће и материјална линија у том случају имати континуиралан облик, па ће се и које интерне силе мењати континуирно. Такву линију зовемо пангалином.

Пре него што приступимо истраживању пангалине обавићемо се случајем када на тачке материјалне линије дејствују концентрисане у појединим тачкама линије. Истичемо случај када на тачку M дејствује једна концентрисана сила \mathcal{P} . Равнотежа ће моћи настати само онда, ако материјална линија на томе месту чини један угао, па ако на делове материјалне линије између M и M' , и M и M''

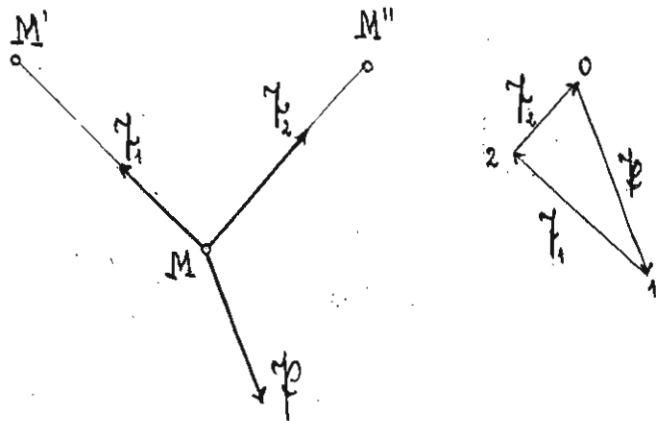
не дејствују никакве силе, то ће им морају бити прави. За равнотежу у тачки M

биће потребно да се у суседним деловима линије укажу интерне силе (у овом случају силе истезања) \mathcal{T}_1 и \mathcal{T}_2 па да постоји једнакост

$$\mathcal{P} + \mathcal{T}_1 + \mathcal{T}_2 = 0$$

т.ј. те силе морају сагнати један троугао. Пренесемо ли силу \mathcal{P} у дужину 01 , па обухватимо 02 паралелно са MM'' а 12 паралелно са MM' , то нам дужине 12 и 20 представљају силе истезања \mathcal{T}_1 и \mathcal{T}_2 . Означимо ли интензитете тих сила са \mathcal{T}_1 и \mathcal{T}_2 онда постоји једнакост

$$\frac{\mathcal{P}}{\sin(\mathcal{T}_2)} = \frac{\mathcal{T}_1}{\sin(\mathcal{P})} = \frac{\mathcal{T}_2}{\sin(\mathcal{T}_1)}$$

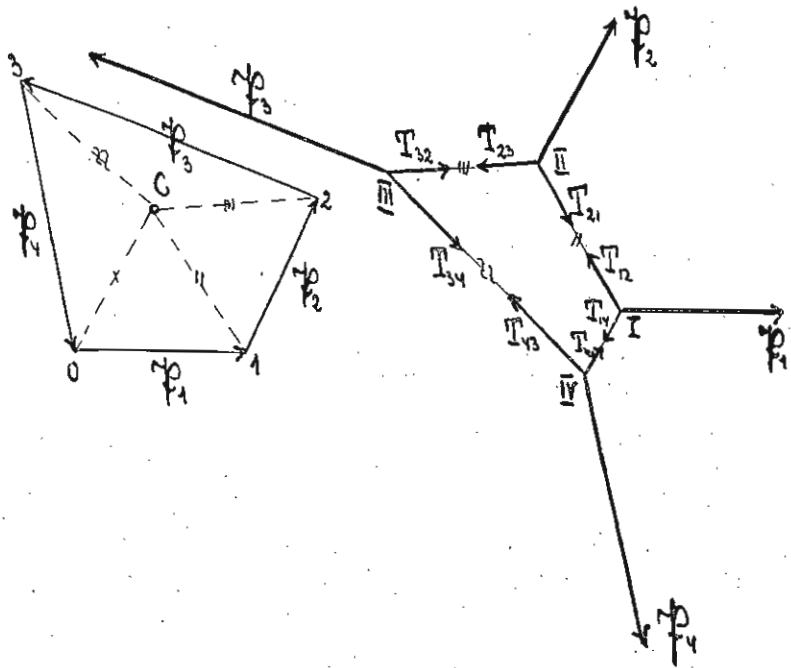


Угол (\vec{F}_1, \vec{F}_2) не може бити раван π

$$\neq (\vec{F}_1, \vec{F}_2) \geq \pi$$

Јер би у том случају интереса \vec{F}_1 и \vec{F}_2 била бесконачно велика, а интереса \vec{F}_1 и \vec{F}_2 шире се до тачака M' и M'' .

Испитивајмо сада један општини случај када на једну затворену материјалну линију дејствују четири коначне силе. Онда ће та материјална линија добити облик гетворућна, а у њенима тога гетво-



роућа дејствоваће стопне силе. Материјална линија нека садржава попитон I II III IV. У њенима тога попитона нека дејствују силе $\vec{F}_1, \vec{F}_2, \vec{F}_3, \vec{F}_4$. Испитивајмо кад ће се тај попитон налазити у равнотежи. За равнотежу тачке I потребно је да сила \vec{F}_1 садржава са интересама T_{12} и T_{14} један затворен троугао. Пренесемо ли према томе дужицу $01 = \vec{F}_1$ на попутно ли OC паралелно са II и $1C$ паралелно са III, тао нам дужице $1C$ и CO представљају интересама T_{12} и T_{14} . Смицао тих интересама је тај да је смицао обилажења по попутно овај: $01C$, дакле исти онај као и смицао силе \vec{F}_1 тао значи да је сила T_{12} најсрета у правцу $1C$ т.ј. од тачке I према тачки II. Та сила шири се до тачке II, тао ће у тој тачки дејствовати сила T_{21} која има противни правцу. За равнотежу у тој тачки II потребно је да се у комаду II III јави једна сила T_{23} која садржава

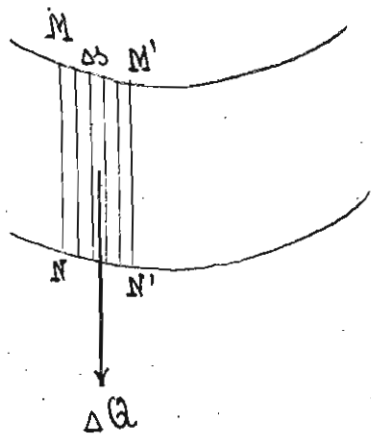
са већ познатим силама у тој шалки T_{21} и F_2 затворени троугао. Сила T_{21} представљена је дужином C_1 , сила F_2 дужином 12 , па ће зато сила T_{23} бити представљена дужином $2C$. При томе мора бити $2C$ паралелно са III . Сила T_{23} шири се до шалке III , па у тој шалки делује интерна сила T_{32} која је противна правца, па према томе представљена дужином C_2 , па ће за равнотежу у шалки III бити потребно, да се у команди $IIIIV$ појави интерна сила T_{34} која са познатим силама T_{32} и F_3 сагнана затворени троугао. Равнотежа моћи ће постојати у шалки III само онда, ако сила T_{34} буде представљена дужином $3C$. У томе по-требно је дакле да $3C$ буде паралелно са $IIIIV$. Сила T_{34} шири се до шалке IV и у тој делује сила T_{43} која је према томе представљена дужином C_3 . Равнотежа у шалки IV моћи ће постојати само онда ако се у команди IVV

буде појавила сила T_{41} која са силама T_{43} и F_4 затвара троугао. То ће бити само онда могуће ако буде представљена дужином $6C$. Верижни попитон IIVIV биће према томе само онда у равнотежи, ако попитон сила 01230 буде затворен и ако буде постојала једна шалка \odot шалке природе да се праве повучене из те шалке \odot према условима 0123 попитона сила паралелне са странама верижног попитона. Попитон сила 01230 зове се гестом шала и Varignon-ом попитона. Шалка \odot зове се топ варињона. Стране варињона попитона паралелне су силама, а стране верижног попитона ш.ј. попитона чији облик заузима материјална линија паралелне су копарним зрацима C_0, C_1, C_2, \dots

Ланганице.

На постојаној материјалној линији нека дејствују силе које се континуирно мењају од тачке до тачке те линије. Претпоставимо прво да те силе леже у истој равнини у којој лежи и ланганица и нека су сав шта те силе вертикалне.

Нек ланганице MM' којета је дужина једнака Δs нека буде оптерећен оптерећењем представљеним сликом $MM'N'N'$. Резултанта шта оптерећења нека буде ΔQ . Онда коэфациент



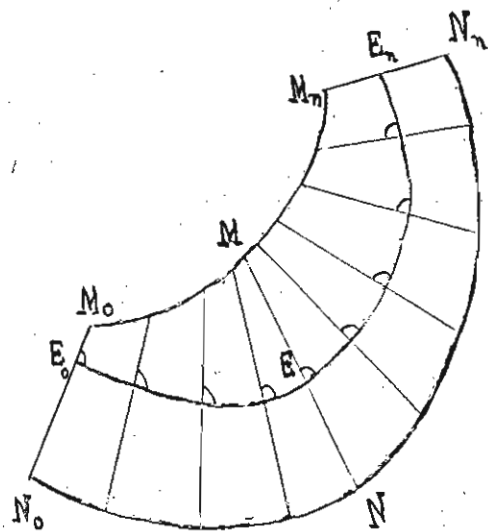
$$\frac{\Delta Q}{\Delta s}$$

називамо средњим оптерећењем елемента Δs . Приближује ми се тачка M' бесконачно тачки M , што ће се такође коэфациент приближавати једној граници

$$F = \lim_{\Delta s \rightarrow 0} \frac{\Delta Q}{\Delta s} = \frac{dQ}{ds}$$

а вредност шта коэфациента F зовемо специфичним оптерећењем ланганице у тачки M . Ако оптерећења леже у истој равнини са ланганицом тоа је њихов правац није паралелан као у пређашњем случају него ако се континуирно мења, што ћемо представити шта оптерећења моћи представити на овај начин: M_0M_n нека представља гео ланганице. Закон по коме се мења правац оптерећења ће бити одређен ако нам буде била позната крива $\xi_0\xi_n$ на којој стоје шта оптерећења нормално. Ту криву $\xi_0\xi_n$ зовемо директрисом оптерећења. Пренесемо ми у сваку тачку M дужине у правцу оптерећења ња

je veličina jednaka



свезисрмом от-
теренеу панга-
нице, то крајне
тачке N тих ду-
жина леже на
криви $N_0 N_n$ која
нам даје закон
по којем се мења-
ју интензитети
тих свезисрмних
оттеренева. Ту

криву линију називамо линијом отте-
ренева.

И у случају да оттеренева не
леже у истој равнини постојаће тра-
жила вредности кривоугаона $\frac{\Delta \alpha}{\Delta s}$, па ће
постојати и директриса и линија от-
теренева само ће све бити просторне
криве.

Свезисрмно оттеренево F биће
нам у свакој тачки панганице одре-
ђено ако будемо познавали неке од
компоненте X, Y, Z . Онда је првају која

оттеренева одређен косинусима

$$\cos(\alpha, F) = \frac{x}{F}$$

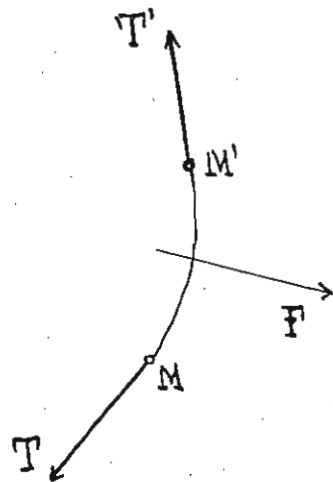
$$\cos(\beta, F) = \frac{y}{F}$$

$$\cos(\gamma, F) = \frac{z}{F}$$

при чему је

$$F = \sqrt{x^2 + y^2 + z^2}$$

За да смо извели услове за
равнотежу панганице узгимо један ком-
ементат MM' . Дужина овог елемента
нека буде ds , а свезисрмно оттеренево
у тачки M нека буде F . Онда је оттеренево
овог елемента ds јед-
нако $F ds$, а компоненте
овог оттеренева
 $X ds, Y ds, Z ds$. Услови
панганице који се
напишомоју на посматрани елемент
замислимо одсирале, но да шине не-



би равнотежа елемента била нару-
 шена поради у шалката M и M' изго-
 везајќи унутарне силе лангачице
 T и T' , јер су се тим силама и матери-
 фретирали делови које сто условни-
 ти. Развали сто да се унутарне силе
 стајајќу две суедине шалке лангачице.
 Шалко сила T пролази кроз шалку M
 и кроз коелу непосредно блиску шал-
 ку коју сто одстранили. Во шото
 следује да се правају силе T шалки-
 рајќи лангачицу у шалки M , а исто
 се шалко и правају силе T' шалкира-
 јќи лангачицу у шалки M' . Услови што
 их шалкенте лангачице у шалката
 M и M' затварају са координатним
 осами нека биду α, β, γ и $\alpha_1, \beta_1, \gamma_1$. Еле-
 мента MM' је бескрајно мален па зато
 за коелву равнотежу важе сви услови
 које сто извели за равнотежу мате-
 ријалне шалке ш.ј. за равнотежу је по-
 требно и доволно да збир коелонента-
 та свих сила које на шку елемента у-

шку у два шри праваја координатни-
 нис оса биде раван нули. Коелонен-
 те силе F су коел што сто већ развали
 Xdb, Ydb, Zdb ; коелоненте силе T би-
 ће $T\cos\alpha, T\cos\beta, T\cos\gamma$; коелоненте силе
 T' биће $T'\cos\alpha_1, T'\cos\beta_1, T'\cos\gamma_1$. Уошито да
 су коелоненте силе T' позитивне, а да
 су коелоненте силе T негативне, јер ве
 две силе стајају при бескрајном при-
 ближавању шалке M' шалки M у шоту
 праву, а имају противен праву.
 Зато се једнаките равнотеже биди

$$T'\cos\alpha_1 - T\cos\alpha + Xdb = 0$$

$$T'\cos\beta_1 - T\cos\beta + Ydb = 0$$

$$T'\cos\gamma_1 - T\cos\gamma + Zdb = 0$$

Прва два глана торних једнаките
 предпоставујќи нам шоталите диферен-
 цијале коелонента силе T , па зато
 имамо једнаките

$$d(T\cos\alpha) + Xdb = 0$$

$$d(T\cos\beta) + Ydb = 0$$

$$d(T\cos\gamma) + Zdb = 0$$

Ове једнакосте изазивају да су диференцијални компоненти сила истезања иквивалентно узети једнаки компоненти ма садржења елементи ds . Разлика то да правцу силе T када у правцу тангенте у тачки M , па је зато

$$\omega_x ds = \frac{dx}{ds}$$

$$\omega_y ds = \frac{dy}{ds}$$

$$\omega_z ds = \frac{dz}{ds}$$

ако x, y, z означавају координате тачке M . Тако добијемо две једнакосте

$$d\left(T \frac{dx}{ds}\right) + x ds = 0$$

$$d\left(T \frac{dy}{ds}\right) + y ds = 0 \quad 2)$$

$$d\left(T \frac{dz}{ds}\right) + z ds = 0$$

Када су силе које дејствују на пангачицу познате, онда можемо наћи облик тангенте и које силе истезања.

Силе које дејствују на пангачицу у најопштијем су случају функције положаја тачке на коју дејствују, функције лугине одређеног тачке од једне одређене тачке пангачице и функције оријентације елементи на коју дејствују, т.ј.

$$x = f_1(x, y, z, s, \frac{ds}{dx}, \frac{ds}{dy}, \frac{ds}{dz})$$

$$y = f_2(x, y, z, s, \frac{ds}{dx}, \frac{ds}{dy}, \frac{ds}{dz})$$

$$z = f_3(x, y, z, s, \frac{ds}{dx}, \frac{ds}{dy}, \frac{ds}{dz})$$

Ако су нам на тај начин одређена задата, онда можемо помоћу тих једнакоста интегрисати једнакосте 2) на добијемо н. пр.

$$x = \varphi(s)$$

$$y = \psi(s)$$

$$z = \chi(s)$$

$$T = \Phi(s)$$

Прве три једнакосте одређују облик

панганције, а последња сила ишва-
ња. Ово је та сила ишвања негативна
то значи да је та сила на постојању
ном месту сила притиска.

Панганције са паралел- ним оттерећењима.

Оттерећења панганције нека
буду паралелна релативно вертикал-
на. Одаберемо ли према томе осу Y
нашеј координатној систему за вер-
тикалу, то ће бити

$$X=0$$

$$Z=0$$

Онда, следује из прве и треће од јед-
начина 2)

$$T \frac{dx}{ds} = C_1$$

$$T \frac{dz}{ds} = C_2$$

или ако обе две једначине поделимо
једну с другом

$$\frac{dx}{dx} = \frac{C_2}{C_1}$$

или

$$C_2 dx - C_1 dz = 0$$

Поновна интеграција обе једнакосте даје

$$C_2 x - C_1 z = C_3$$

Ова једнакост која нам даје однос између координата x и z такође показује да је линија равна крива и да је равнина је вертикална. Одаберимо ту равнину за равнину XZ нашег координатног система, т.ј. заштевајмо да је константно

$$z=0$$

Онда је

$$C_2=0$$

$$C_3=0$$

Из прве једнакосте следи онда да је

$$T \frac{dx}{ds} = 0$$

т.ј. компонента силе итењања у прав-

цу X итењања. Са овом константу

$$C_1 = H$$

то имамо сеп тако једнакосту

$$T \frac{dx}{ds} = H$$

где H означава једну константу. Ова једнакост показује да је компонента силе итењања у правцу X , дакле у нашем случају хоризонтална компонента, константна. Ова једнакост замишља прву једнакост од једнакост 2), друга једнакост од једнакост 2) итењања са свим јер координате показује и силе итењања у правцу X итењања, па зато добијемо уместо једнакост 2) обе једнакосте

$$T \frac{dx}{ds} = H \quad 3)$$

$$d\left(T \frac{dy}{ds}\right) + Y ds = 0 \quad 4)$$

Из прве од ових једнакосте следи да је

$$\frac{T}{ds} = \frac{H}{dx}$$

та зато јеједнакостна и) годичја облик

$$d\left(H \frac{dy}{dx}\right) + Y ds = 0$$

5)

Специјални случајеви за паралелна оптерећења.

Оптерећење пропорционално ајниси.

Оптерећење Q окол цела панелнице које се налази између ајнисице 0 и x има буде једнак

$$Q = -R x$$

Значи - метрици смо због тога што узимамо да је сва Y интересна према томе а оптерећење према црпе. Зато је

$$Y = \frac{dQ}{ds} = -R \frac{dx}{ds}$$

Једнакостна 5) годичја према томе облик

$$d\left(H \frac{dy}{dx}\right) - R dx = 0$$

Интеграција обе једнакосте даје

$$\mathcal{H} \frac{dy}{dx} = kx + C_1$$

Најнижа тачка параболе је она за коју је

$$\frac{dy}{dx} = 0$$

та је зато апсциса те тачке одређена једнакостом

$$kx + C_1 = 0$$

или

$$x = -\frac{C_1}{k}$$

Одредимо константу C_1 тако да је апсциса најниже тачке равна нули т.ј. ставимо

$$C_1 = 0$$

Онда имамо

$$\mathcal{H} dy = kx dx$$

Поновна интеграција обе једнакосте даје

$$y = \frac{k}{2\mathcal{H}} x^2 + C_2$$

Одредимо константу C_2 тако да је за

$x=0$ $y=0$ т.ј. да најнижа тачка лежи у почетку координатног система. Он-да добијемо

$$C_2 = 0$$

или

$$y = \frac{k}{2\mathcal{H}} x^2$$

или

$$x^2 = \frac{2\mathcal{H}}{k} y$$

Парабола дакле има у овом случају облик параболе.

Облика параболе.

Решимо сада овај проблем: Нека се нађе облик што ће заузети парабола једнаке дебљине обешен у два своја краја. Како је парабола једнаке дебљине, то је истовремено пропорционално дужини пута т.ј.

$$Q = -rs$$

Знак - узет је сто овег због тога што узимамо да је сва y вертикална

Наперена према горе, а сила теже на-
перена је у противном правцу. Зато
је

$$y = \frac{d\theta}{ds} = -p$$

за једнакнина 5), ако означимо

$$\frac{dy}{dx} = y'$$

једнакнина облика

$$\mu dy' = p ds$$

или

$$dy' = \frac{p}{\mu} ds$$

Означимо са a ову константну ланглан-
це чија је тежина једнака хоризон-
талној сили H и т.д.

$$ap = H$$

то једнакнина

$$dy' = \frac{ds}{a}$$

или како је

$$ds = \sqrt{1+y'^2} dx$$

то имамо

$$\frac{dy'}{\sqrt{1+y'^2}} = \frac{dx}{a}$$

Интеграцијом обе једнакнине добијемо

$$\log_{\text{nat}}(y' + \sqrt{1+y'^2}) = \frac{x-x_0}{a}$$

где x_0 означава једну константну коју
ћемо још одредити. Из обе једнакнине
следи

$$y' + \sqrt{1+y'^2} = e^{\frac{x-x_0}{a}}$$

3)

Узето ли реципрокну вредност обих
вредности лево и десно, то имамо

$$\frac{1}{y' + \sqrt{1+y'^2}} = e^{-\frac{x-x_0}{a}}$$

Рационализирамо ли леву страну обе
једнакнине итд да бројилац и имени-
тел помножимо са $y' - \sqrt{1+y'^2}$, то је и-
менител једнак -1 , па је зато

$$y' - \sqrt{1+y'^2} = -e^{-\frac{x-x_0}{a}}$$

4)

Одберемо ли једнакнине 3) и 4), то доби-
јемо

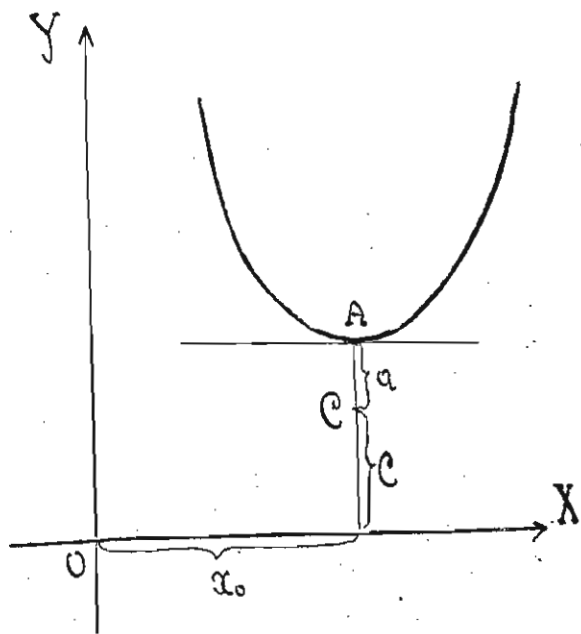
$$y' = \frac{1}{2} \left(e^{\frac{x-x_0}{a}} - e^{-\frac{x-x_0}{a}} \right)$$

5)

И ова се једначина може директно ил-
струирати на графику

$$y = \frac{a}{2} \left(e^{\frac{x-x_0}{a}} + e^{-\frac{x-x_0}{a}} \right) + c \quad (5)$$

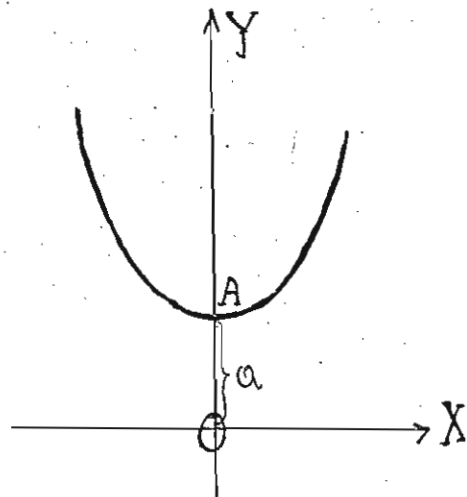
Да одредимо значење константа-
та x_0 и c . Ако је $x = x_0$, онда следује
из једначине 5) да је $y' = 0$, а то значи
да је x_0 абсциса најниже тачке. Орди-
нату најниже тачке добијемо из јед-
начине 6) ако ставимо $x = x_0$. У том
случају имамо $y = a + c$. Најнижа тач-
ка параболе



има параболе
према
томе коорди-
нате x_0 и $a+c$.
Помалнито
координатни
систем тако
да абсциса
најниже тач-
ке буде рав-
на нули а ко-
на ордината

буде а т.ј. помал-
нито погледом ко-
ординатној систе-
ма у тачку c .

Онда морамо у
пређањим једна-
чинама заменити
та $x - x_0$ са x , а
 $y - c$ са y , на до-
бијемо место једначина 5) и 6) једна-
чине



$$y' = \frac{1}{2} \left(e^{\frac{x}{a}} - e^{-\frac{x}{a}} \right) \quad (7)$$

$$y = \frac{a}{2} \left(e^{\frac{x}{a}} + e^{-\frac{x}{a}} \right) \quad (8)$$

Ово је једначина параболе обзиром
на координатни систем који пролази
кроз тачку c . Крива је, као што следу-
је из једначине 8), симетрична обзиром
на осу y .

Истаћаћемо сада још неке осо-
бине ове криве. Обијемо ми сада јед-

$$\frac{dx}{ds} = \cos \varphi$$

Тде φ означава угао што га тангентна производна тангента M затвара са осом X , то из једнакости (*) следи

$$y \cos \varphi = a \quad (1)$$

Пустимо ни према ште из тангента M нормалу M_1F на тангенту, то је дужина $M_1F = a$

Јер је у том случају угао код M једнак тангенте φ . Из ових својстава следи једнакост тангентна конструција тангенте на пангану: у то име ошмето преко ординате M_1 тангента M у којој хоћемо да конструишемо тангенту топури, та из тангента M пренесемо штешицу M_1F дужине a , онда је права M_1F тангентна конструција.

Из претходне једнакости

$$dy' = \frac{ds}{a}$$

следи

$$ds = a dy'$$

или интеграцијом

$$s = ay' + c$$

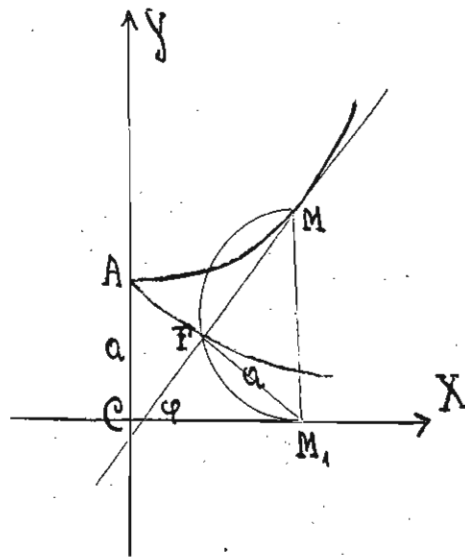
Меримо ни дужину пута од тачке A у којој је тангентна хоризонтална т.ј. ставимо ни да је $y' = 0$ $s = 0$, то означава константа c та добијемо једнакост

$$s = ay'$$

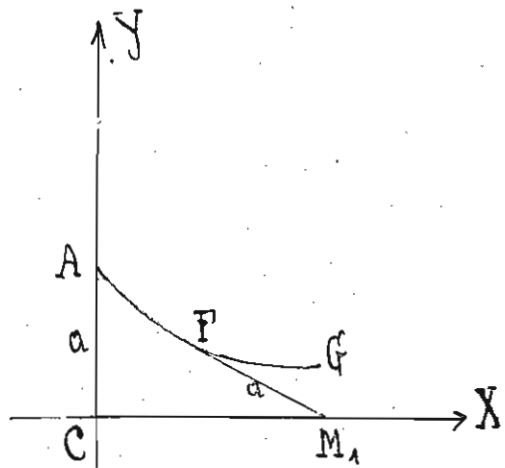
или

$$s = a \int dy'$$

$a \int dy'$ представља је дужином M_1F а то значи да та дужина M_1F представља параметризувану пут M_1F . Обавијемо ни око пангану конструција крајем y A , та ако тај крај означимо, то ћемо проћи кроз тачку F , а то значи да еволвентна пангану пролази кроз ту тачку. Тачка F је тачка еволвенте коју добија-



мо одвијањем жонца. У моменту када се крај жонца налази у F , онда се тај жонца приубољује на тангентицу у тачки M , знали да је тачка M центар кривине еволвенте за тачку F . Тангентна еволвенте истој нормално на правцу MF а то знали да дужина M_1F тантира еволвенту, а како је M_1F за сваку тачку M једнако a ,



што је дужина тангентне сваке тачке еволвенте једнака a . Замислимо жонца дужине a постављен у положај AC . Ако сада жонцим кривом C помиремо по праву X а други крај жонца A о-

ставимо слободан, то ће тај други крај описивати једну криву AFG те осовине да ће тангентна на криве

FM_1 увек бити једнака дужини жонца, прсе други крај A увек крече у правцу жонца AF у правцу FM_1 . Крива која на тај начин настаје зове се

Жу је нашао Huyghens, па зато можемо да кажемо: еволвентна тангентице јесте Huyghens-ова

Тангентица једнаког отпора.

Код обичне тангентице је, као што смо доказали, њено исцезање Γ пропорционално ординати y , зато ће торње такве тангентице имати да издрже највеће исцезање. Ако променимо пресек панца тако, да је тај пресек према торњим крајевима све јачи и јачи ij . Да је панца дебљи, онда можемо додати то да је дебљина панца пропорционална y свима његовим тачкама силама исцезања ij . где је сила исцезања већа ij је и па-

нају дебљи та пружка према томе у свима шагама својима иста отпор према силама истезања. Но паннају у овом случају неће заузети облик обичне панганције, јер тиме што се менја кривога дебљина менја се и кривога отпорење, а код обичне панганције смо претпоставили да је то отпорење пропорционално дужини панца $\pi \cdot l$. претпоставили смо да је паннају свуда једнако дебело.

Сада ћемо да решимо овај проблем: Кака се нађе облик који заузима овај паннају који је тако димензионаран да је кривога пресек у свима шагама кривом пропорционалан силама истезања. Ми захтевамо дакле да је пресеку Q пропорционалан истезању T и l .

$$Q = \frac{1}{R} T$$

Имали смо једначину

$$T \frac{dx}{ds} = H$$

та је зато

$$R Q \frac{dx}{ds} = H \quad 1)$$

Зрџа једначина за панганцију била је

$$H dy' + Y ds = 0$$

где Y означава отпорење јединице дужине. То је отпорење у нашем случају пропорционално пресеку Q , а ако са γ означимо степенику тежину материјала од кога је паннају направљен, то је

$$Y = -\gamma Q$$

Знак - метури сто стога што је оса Y направљена према горе, а тежина панца дејствује у противном смеру. Зато је

$$dy' = \frac{\gamma Q}{H} ds \quad 2)$$

Из једначине 1) следије

$$\frac{Q}{H} = \frac{1}{R} \frac{dx}{ds}$$

ставимо ли ову вредност у једначину

2) то добијемо

$$dy' = \frac{y'}{R} \frac{ds^2}{dx} = \frac{y'}{R} \frac{dx^2 + dy^2}{dx} = \\ = \frac{y'}{R} (1 + y'^2) dx$$

или

$$\frac{dy'}{1 + y'^2} = \frac{y'}{R} dx$$

Ова се једначина може одмах инте-
трисати па добијемо

$$\arcs \operatorname{tg} y' = \frac{y'}{R} x + C$$

Положимо координатни систем тако
да је за најнижу тачку пангачице
т.ј. за $y' = 0$ $x = 0$, то је онда и $C = 0$ па
зато имамо једначину

$$\arcs \operatorname{tg} y' = \frac{y'}{R} x$$

или

$$\operatorname{tg} \frac{y'}{R} x = y'$$

или

$$dy = \frac{\sin \frac{y'}{R} x}{\cos \frac{y'}{R} x} dx =$$

$$= - \frac{R}{y'} \frac{-\sin \frac{y'}{R} x \, d \frac{y'}{R} x}{\cos \frac{y'}{R} x}$$

Ова се једначина може одмах инте-
рисати па имамо

$$y = - \frac{R}{y'} \log_{\text{nat}} \cos \frac{y'}{R} x + C$$

Положимо координатни систем тако
да је за $x = 0$ $y = 0$ т.ј. положимо позити-
вну тачку y најнижу тачку пангачице,
то онда добијемо да је $C = 0$ па је зато

$$y = \frac{R}{y'} \log_{\text{nat}} \sec \frac{y'}{R} x$$

- Ово је једначина пангачице једна-
коста отпора.

Ово је

$$\frac{y'}{R} x = \frac{\pi}{2}$$

онда је

$$\sec \frac{y'}{R} x = \infty$$

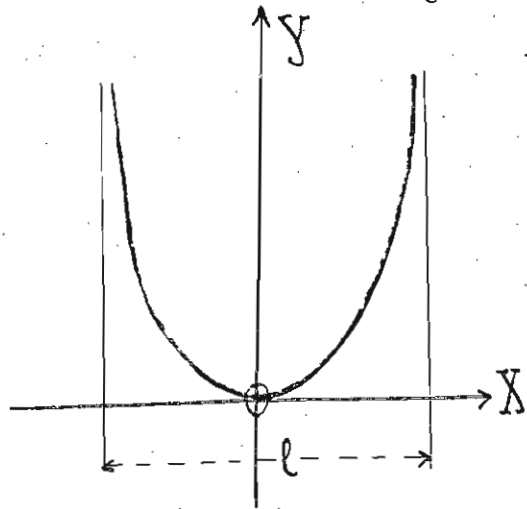
па је зато и

$$y = \infty$$

а то знам да за вредности

$$x = \frac{\pi}{2} \frac{R}{y}$$

има панганица вертикалну асим-



топу. Повећано
ли пресека панга-
нице, као би се у
истуј мери увећа-
ла и кета тежи-
на, аа зато за обе
две вредности R
и y , од којих је R
према преташној

једначини

$$R = \frac{T}{g}$$

истезање јединице пресека, а y специ-
фична тежина, одређен и облик пан-
ганице. Исто растојање можемо само
повећати ако повећано кето специ-
фично напрезање R . Исто то се одређе-
ним материјалом немој угинити. Ша-
кно је и. пр. за творање

$$R = 7800000 \frac{\text{kg}}{\text{m}^2}$$

ко принцип. Како је за творање специ-
фична тежина

$$7800 \frac{\text{kg}}{\text{m}^2}$$

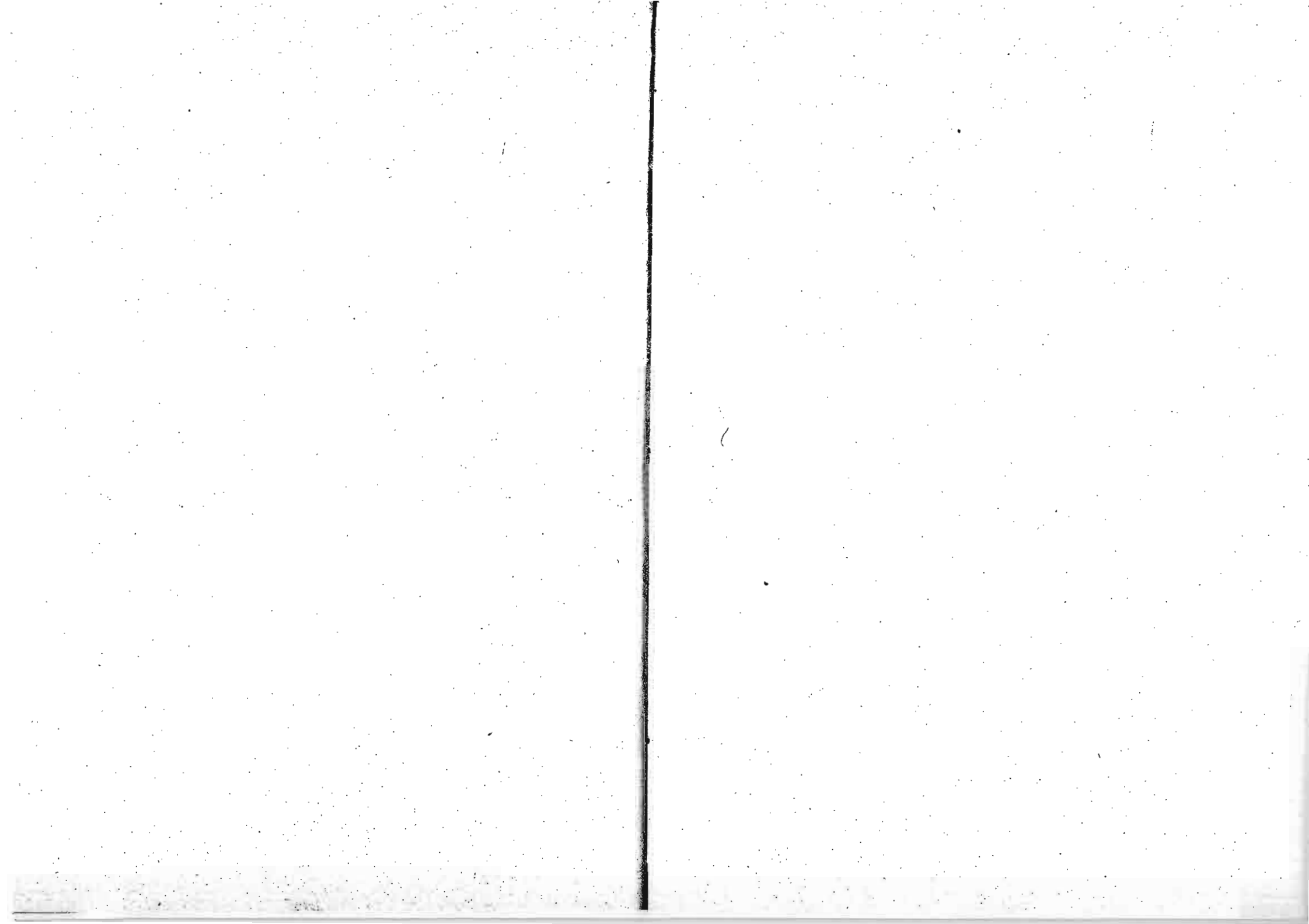
то је

$$\frac{R}{y} = 1000$$

а одстојање l обеју асимптота

$$l = \pi \frac{R}{y} = 1000 \pi = 3140 \text{ m}$$

Ова дужина представља нам природ-
ну границу панца творањем матери-
јала. Већи размар не можемо са тим
материјалом да савадамо помоћу
панца.



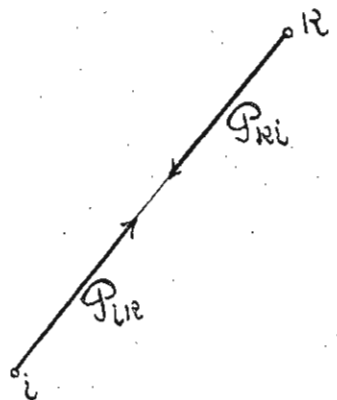
Ситатурса

Крчунна турса.

Основни појмови

До сада смо претпоставили да су материјалне јединице просторно и временски координирано групе јединице; сада можемо ту претпоставку исцрпљити па претпоставити да су материјалне јединице просторно просторно и временски инваријабилно једине за групу јединица да постоје узajамно одношење оца је инваријабилно. Онда ће свака јединица бити окружена са јединицама суседних јединица са којима је везана, па ће због тога ова јединица највише бити унутарњих (интерних) сила, док је у просторном случају она била највише јединица само од две интерне силе.

и сада ће важити принцип акције и реакције. Уколико ми две произвољне тачке i и k тачковног система, то



ће постојати једнакости сила P_{ik} и P_{ki} којима ће две тачке дејствовати једна на другу. Силе P_{ik} и P_{ki} једнаке су али противнога правца и дејствују у једној те

истој правој. Овај однос изразићемо аналитички на овај начин: Нека

$$x_{ik} \quad y_{ik} \quad z_{ik}$$

буду компоненте прве силе, а

$$x_{ki} \quad y_{ki} \quad z_{ki}$$

компоненте друге силе; то онда постоје једнакости

$$x_{ik} + x_{ki} = 0$$

$$y_{ik} + y_{ki} = 0$$

$$z_{ik} + z_{ki} = 0$$

Ове једнакости показују да су силе P_{ik} и P_{ki}

једнаке а противнога правца, ваља још изражити да те две силе дејствују у истој правој. Овај ће однос бити аналитички изражен на овај начин да ћемо показати да је збир силичних момента ових сила обзиром на тачку O раван нули. Овај је услов изражен, ако са $x_i \quad y_i \quad z_i$ означимо координате прве тачке, а са $x_k \quad y_k \quad z_k$ координате друге тачке, једнакостима

$$(x_i y_{ik} - y_i x_{ik}) + (x_k y_{ki} - y_k x_{ki}) = 0$$

$$(y_i z_{ik} - z_i y_{ik}) + (y_k z_{ki} - z_k y_{ki}) = 0 \quad 2)$$

$$(z_i x_{ik} - x_i z_{ik}) + (z_k x_{ki} - x_k z_{ki}) = 0$$

Замислимо да смо ових шест једнакости 1) и 2) написали за све могуће комбинације две и две тачке посматраног система, а да смо их сабрали и при том све силе које дејствују на једну те исту тачку саставили у једну резултанту и пр. силе које дејствују на тачку i саставили у једну силу

где су компоненте X_i, Y_i, Z_i , при чему је дакле

$$X_i = X_{ia} + X_{ib} + \dots + X_{ie} + \dots$$

$$Y_i = Y_{ia} + Y_{ib} + \dots + Y_{ie} + \dots$$

$$Z_i = Z_{ia} + Z_{ib} + \dots + Z_{ie} + \dots$$

онда добијемо две једнакосте

$$\sum_i X_i = 0$$

$$\sum_i Y_i = 0$$

$$\sum_i Z_i = 0$$

а исто тако једнакосте 2) дају

$$\sum_i (x_i Y_i - y_i X_i) = 0$$

$$\sum_i (y_i Z_i - z_i Y_i) = 0$$

$$\sum_i (z_i X_i - x_i Z_i) = 0$$

Ове једнакосте кажу да су збирове компонента свих интерних сила, а исто тако и компонента њихових апсолутних момената једнаки нули.

На постојању тако неке дејствије свај један систем спољних сила, па на тачку i нека резултанта тих спољних сила које на ту тачку дејствују буде имала компоненте X_{ie}, Y_{ie}, Z_{ie} ; онда ће се систем налазити у равнотежи ако се буде свака његова тачка налазила у равнотежи. Услови равнотеже једне материјалне тачке биће су ти да су збирове компонента свих сила које на ту дејствују у сва три правца равни нули. На тачку i дејствује резултанта интерних сила са компонентама X_i, Y_i, Z_i и резултанта екстерних сила са компонентама X_{ie}, Y_{ie}, Z_{ie} , па су зато услови равнотеже те тачке обично

$$X_i + X_{ie} = 0$$

$$Y_i + Y_{ie} = 0$$

$$Z_i + Z_{ie} = 0$$

Помножимо групу од свих једнакости

са x_i а прво са y_i па добијемо једну од
групе; то добијемо

$$(x_i y_i - y_i x_i) + (x_i y_{ie} - y_i x_{ie}) = 0 \quad 7)$$

На исти начин добијемо и све једна-
косте које следују и њиховим пер-
мутацијом

$$(y_i z_i - z_i y_i) + (y_i z_{ie} - z_i y_{ie}) = 0 \quad 7)$$

$$(z_i x_i - x_i z_i) + (z_i x_{ie} - x_i z_{ie}) = 0$$

Замислимо да смо оване једнакости
6) и 7) написали за сваку тачку систе-
ма па сабрали, то добијемо све јед-
накости

$$\sum_i x_i + \sum_i x_{ie} = 0$$

$$\sum_i y_i + \sum_i y_{ie} = 0$$

$$\sum_i z_i + \sum_i z_{ie} = 0$$

а тако исто

$$\sum_i (x_i y_i - y_i x_i) + \sum_i (x_i y_{ie} - y_i x_{ie}) = 0$$

$$\sum_i (y_i z_i - z_i y_i) + \sum_i (y_i z_{ie} - z_i y_{ie}) = 0$$

$$\sum_i (z_i x_i - x_i z_i) + \sum_i (z_i x_{ie} - x_i z_{ie}) = 0 \quad 9)$$

Обзиром на једнакости 4) и 5) добијају
једнакости 8) и 9) коначно овај облик

$$\sum x_e = 0$$

$$\sum y_e = 0$$

$$\sum z_e = 0$$

10)

(индекс i сто истајити пр вала са-
мо зајамити да се збир односи на
све екстерне силе које дејствују на по-
стирано тело)

$$\sum (x y_e - y x_e) = 0$$

$$\sum (y z_e - z y_e) = 0$$

$$\sum (z x_e - x z_e) = 0$$

11)

8)

У овим се једнакостима знаке Σ односи
на све екстерне силе, а x, y, z знаке
координате тачака тих ек-
стерних сила. Све једнакости 10) и 11) ка-
жују да је за равнотежу кружог тела
потребно да је збир компоненти свих
екстерних сила у сва три правца

9)

раван нули а што значи и збир моментна
 ната жилових статистичких момента.
 Применом Векторске Анализе
 може се досадање извађање знајно
 упростити, па у том случају имају
 поједини вектори или, али једна-
 гине добијају знајно једноставнији
 облик. Ми ћемо те једнагине сада на-
 писати и нумерисати их што јавно
 као и досадање. Означимо ми све
 које дејствују између тачака i и k са
 \vec{F}_{ik} и \vec{F}_{ki} , вектор положаја тачке i са
 \vec{r}_i а тачке k са \vec{r}_k , то једнагине 1)
 добијају овај облик

$$\vec{F}_{ik} + \vec{F}_{ki} = 0$$

једнагине 2) добијају облик

$$[\vec{r}_i \vec{F}_{ik}] + [\vec{r}_k \vec{F}_{ki}] = 0$$

а следеће једнагине имају обе облике

$$\vec{F}_i = \vec{F}_{ia} + \vec{F}_{ib} + \dots + \vec{F}_{ik} + \dots$$

$$\sum \vec{F}_i = 0$$

$$\sum [\vec{r}_i \vec{F}_i] = 0 \quad 5)$$

$$\vec{F}_i + \vec{F}_{ie} = 0 \quad 6)$$

Помножимо ми ову једнагину вектор-
 ски са \vec{r}_i то добијамо

$$[\vec{r}_i \vec{F}_i] + [\vec{r}_i \vec{F}_{ie}] = 0 \quad 7)$$

Напишемо ми ове две једнагине 6) и 7)
 за све тачке система па саберемо, то
 добијамо

$$\sum \vec{F}_i + \sum \vec{F}_{ie} = 0 \quad 8)$$

$$\sum [\vec{r}_i \vec{F}_i] + \sum [\vec{r}_i \vec{F}_{ie}] = 0 \quad 9)$$

Обзиром на једнагине 4) и 5) добијају о-
 ве једнагине облик

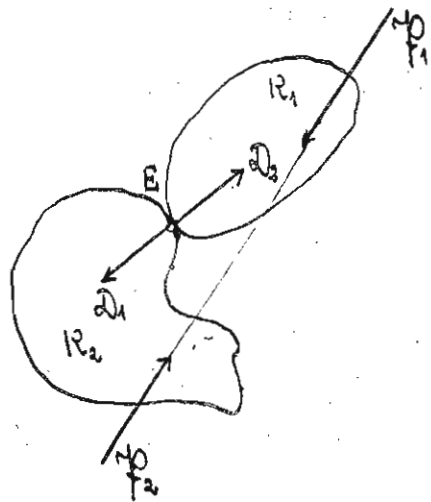
$$\sum \vec{F}_e = 0 \quad 10)$$

$$\sum [\vec{r}_e \vec{F}_e] = 0 \quad 11)$$

Једнагине 10) и 11) кажују овет исто: да
 векторски збир екстерних сила и век-
 торски збир жилових статистичких мо-
 мента мора бити раван нули. Ови ус-
 лови равнотеже морају бити испу-

нети за све делове површине тела.

Ако се тело састоји из два дела безалгебрајски језиком, то за равнотежу није довољно да су пређашњи услови испуњени за гравитациони систем, нпр. узмемо да на тело K_1 дејствује сила F_1 а на тело K_2 сила F_2 , тада две силе имају исту величину а пролазе у истом правцу и силама тела K_1 . Како дејствују сада да неке у истој тачки на тело K_1 екстерне силе F_1 и D_2 су вој, то је неумољиво да пролази у једној тачки E , тада ће због тога постојати равнотежа само онда ако и силе F_1 и F_2 дејствују пролазећи кроз тачку E .

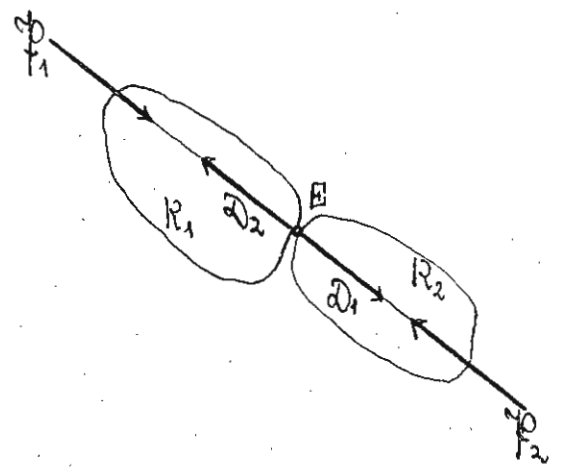


дејствују силама тела K_1 , а исто тако унутрашње дејствује тело K_1 на тело K_2 и који је према принципу акције и реакције једнак по противној правци величини а пролази у истом правцу и силама тела K_1 . Како дејствују сада да неке у истој тачки на тело K_1 екстерне силе F_1 и D_2 су вој, то је неумољиво да пролази у једној тачки E , тада ће због тога постојати равнотежа само онда ако и силе F_1 и F_2 дејствују пролазећи кроз тачку E .

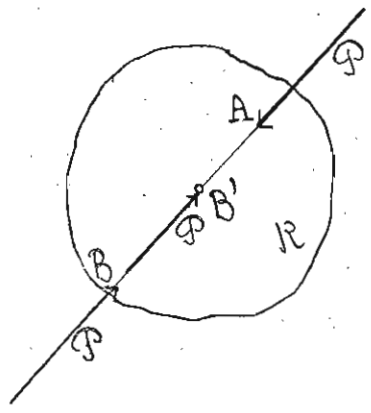
момента једнак нули. Пређашњи услови су испуњени. Када би ова два тела била међусобно гравитационо повезана, онда би ти услови били довољни за равнотежу, но како ова два тела нису гравитационо повезана нити се могу одржавати око зглоба E , то у овом случају неће постојати равнотежа.

једино равнотежа. Она ће постојати само онда ако су пређашњи услови испуњени за свако тело за себе. При томе ваља приметити да D_2 којим дејствује тело K_2 на K_1 рагунати екстерним силама тела K_1 , а исто тако приметити да D_1 којим дејствује тело K_1 на тело K_2 и који је према принципу акције и реакције једнак по противној правци величини а пролази у истом правцу и силама тела K_1 . Како дејствују сада да неке у истој тачки на тело K_1 екстерне силе F_1 и D_2 су вој, то је неумољиво да пролази у једној тачки E , тада ће због тога постојати равнотежа само онда ако и силе F_1 и F_2 дејствују пролазећи кроз тачку E .

дејствују силама тела K_1 , а исто тако унутрашње дејствује тело K_1 на тело K_2 и који је према принципу акције и реакције једнак по противној правци величини а пролази у истом правцу и силама тела K_1 . Како дејствују сада да неке у истој тачки на тело K_1 екстерне силе F_1 и D_2 су вој, то је неумољиво да пролази у једној тачки E , тада ће због тога постојати равнотежа само онда ако и силе F_1 и F_2 дејствују пролазећи кроз тачку E .



силе једнаке величине, противној прав-
ца, а које леже у истој правој, то је,
као што се одмах



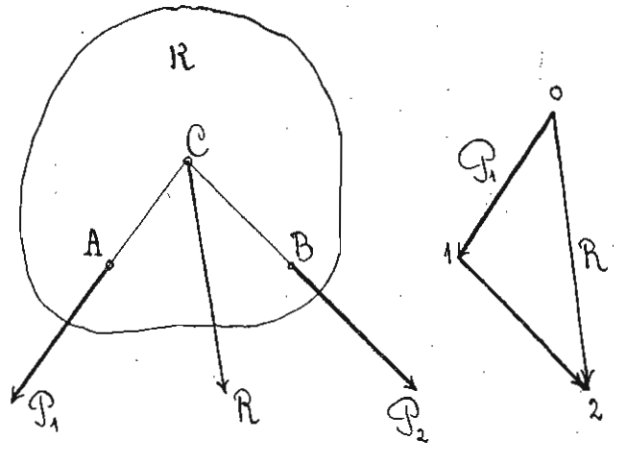
убија, њихов век-
торски збир и збир
статистичких момента
та равна нули, па
се зато тело је на-
паси у равнотежи.
Та равнотежа не би

била поремећена кад би сила P дејство-
вала у тачки B' праве BA . При томе
је тачка B' произволна и мора само
лежати у правој BA . Зато можемо сва-
ку силу која дејствује на једно круто
тело померити у неку правој. Силе
које дејствују на круто тело изражају
према томе у категорију вектора ко-
ји леже по својој правој.

Пре то што приступимо ви-
шим случајевима, даћемо се си-
лама које дејствују на једно круто
тело а леже у истој равнини, па ћемо

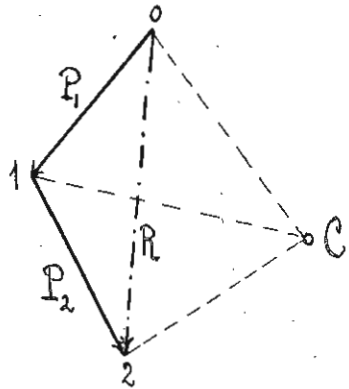
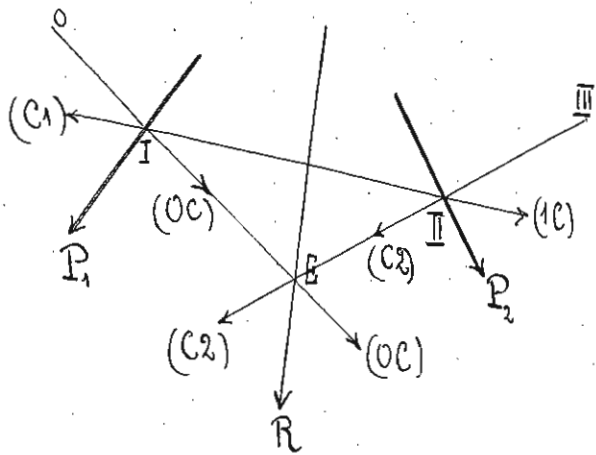
испитивати услове равнотеже шесто-
вук сила.

Нека на
телу је
дејству-
ју силе
 P_1 и P_2 у
тачкама
 A и B . Ко-



ливе праве нека се секу у тачки C . Он-
да можемо замислити да смо и једну
и другу силу померили у ту тачку. Ка-
ко сада обе силе дејствују на исту
материјалну тачку то их можемо са-
ставити по познатом правилу па-
ралелограма у резултанту R . Ако
тачка C у којој се праве одесу сила
секу не лежи у истој равнини ћемо обе
силе саставити на овај начин: кон-
струисимо прво попутан сила 012 и
одберимо тачку C произволно. По-
вучимо из C дужице од $1, 2$ и 0 . Повуци-
мо сад $0I$ паралелно са $0C$, II паралел-

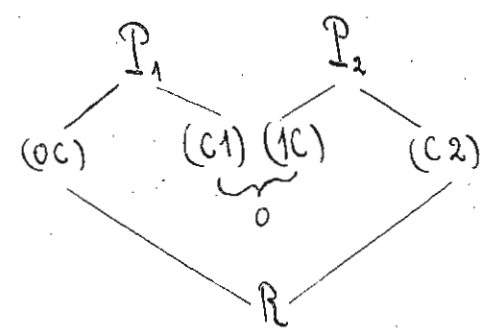
Но са $1C$ и II III паралелно са $2C$. Продужи-
мо праве OI и II III док се не пресеку у
тачки E ; онда је тачка E једна тачка



резултанта R . Резултанта R пролази
дакле кроз ту тачку, а њена величина
одређена је правом OR . Доказ: Силу P_1
можемо раставити у компоненте пред-
стављене дужицама (OC) и $(C1)$, а силу P_2
у компоненте представљене дужицама
 $(1C)$ и $(C2)$. Замислимо ми дакле силу P_1
компоненту до тачке I и растављену
у компоненте $(C1)$ и $(O1)$, силу P_2 премес-
тени у тачку II и растављену у ком-
поненте $(1C)$ и $(C2)$, силе $(C1)$ и $(1C)$ леже у

истој правој, једнаке су а противна
правца, па се поништавају. Остале
само силе (OC) и $(C2)$. Замислимо да
смо те две силе преместили у тачку
 E и у тој тачки E раставили у јед-
ну резултанту. Као што се види из
поштоване силе (OC) и $(C2)$ дају за

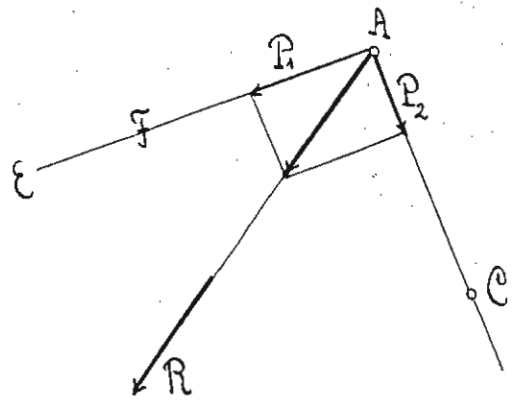
резултанту
 $(C2)$ или R . Ме-
такиме може-
мо ово три-
силе или о-
вако пред-
ставити:



Ово према томе једну силу
треба да раставимо у две компоненте
те које леже са том силом у истој
равни, па се праве тих двају ком-
понената морају сећи у правој за-
даке силе или бити са њом пара-
лелне.

Зато пута је задана права
једне од тих компонента а од дру-

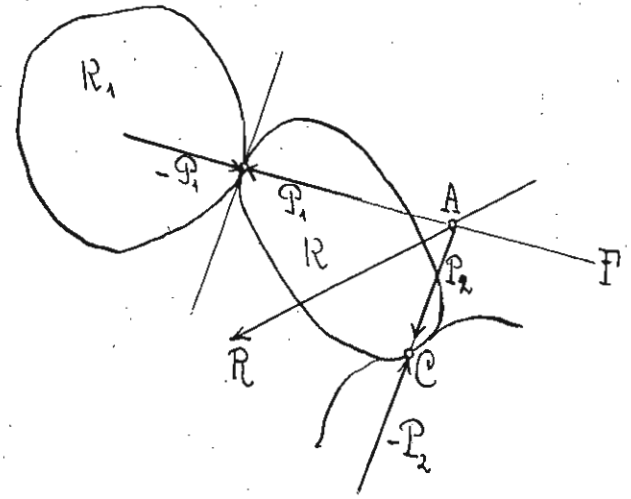
те једна жетна шатка.



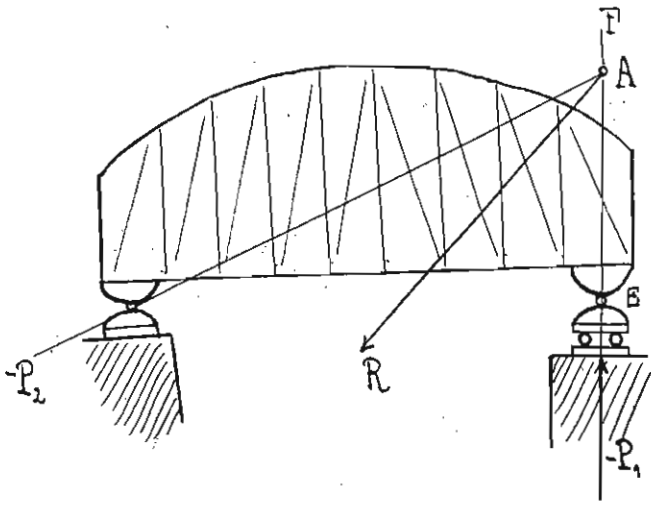
Ако н. пр. сила R била разлаже-
та у две компоненте
од којих једна пада у пра-
ву EF а друга про-
лази кроз тачку C , то ћемо по-
штујати овако:

праву EF ћемо продужити до тачке A
у којој она сече праву задане силе R ,
тачку A ћемо спојити са тачком C , за-
мислимо силу R премештено у тачку
 A и разлажемо је у две компоненте
 P_1 и P_2 од којих прва пада у праву
 EF а друга у праву AC . Најлакше
имамо н. пр. ошварен када сила R
дејствује на тело K које се може okre-
ћати око тачке C а у тачки E
додирује једно друго тело K_1 . Зами-
слимо да се оба тела додирују у
једној математској тачки без тренња,
онда ће тело K_1 изабавити притисак

који ће имајати нормално на танген-
цијалну
равнину
додира
и прола-
зити кроз
тачку
 E . Зато је
права EF
компоненте.



не силе одређена јер је дама са EF . Ста-
вар C може да даје само таквоу
реакцију која пролази кроз њега, та
је зато C тачка друге компоненте.
Зато ће права AC друге компоненте
бити AC . Са силом P_1 притиске
тело K тело K_1 , то принудно акције
и реакције дејствовале тело K_1 на
тело K силом $-P_1$. Из истога узрока
дејствовале тачка C на тело K си-
лом $-P_2$. Силе R , $-P_1$ и $-P_2$ држе се на
телу K у равнотежи. У механици
се силе $-P_1$ и $-P_2$ зову ошвори оспонца.

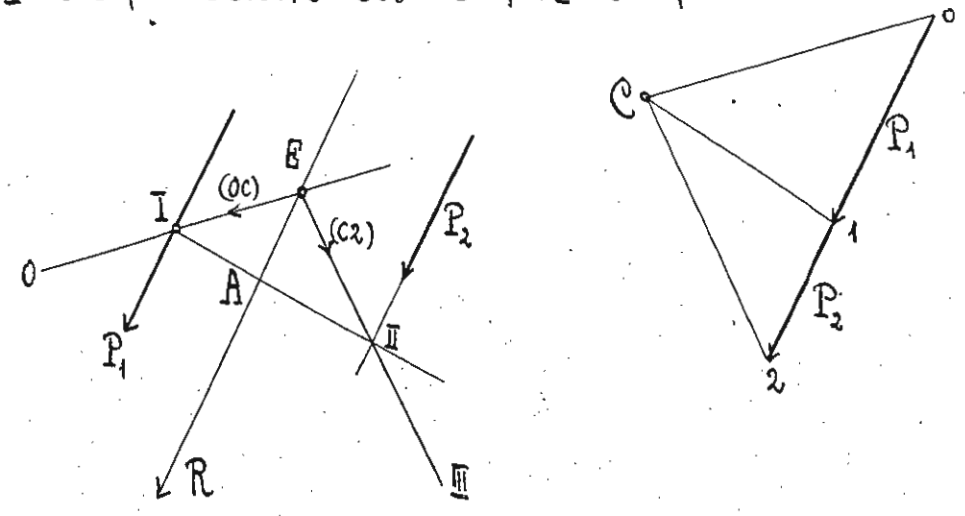


Силами ступица имеют и всю мощность, как видно из обе стороны види.

Составление параллельных сил.

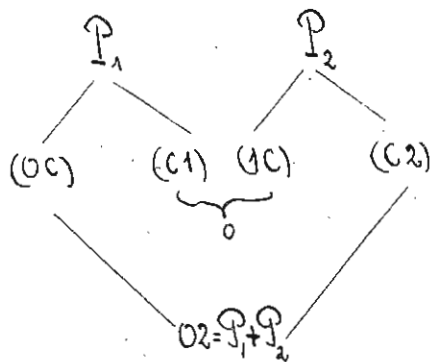
1. Ступица: Обе силы имеют один аравалы.

Перенесим от действия P_1 , и действие P_2 , отберем произвольную точку C и строим CC_1 и CC_2 , а параллельно CC_1 и CC_2 параллельно CC_1 .



и II III паралелно са c_2 . Продужимо ли праве OI и II III док се не сретну у тачки E , то поврзимо ова резултатна пропадају кроз ту тачку, која је паралелна са силама P_1 и P_2 и једнака њиховом збиру $R = P_1 + P_2$

Доказ: Замислимо силе P_1 и P_2 премештене у тачке I и II и силу P_1 растављену у компоненте (oc)



у компоненте (oc) и $(c1)$, силу P_2 у компоненте $(c1)$ и $(c2)$, то се компоненте $(c1)$ и $(c1)$ које леже у исту праву II III повештавају, а компоненте (oc) и $(c2)$ можемо замислити премештене у тачку E и састављене оне дају резултатну $R = P_1 + P_2$

Из сличности троуглова $IAE \sim CIA$ следи

$$\frac{IA}{AE} = \frac{CI}{P_1}$$

следи

а из сличности троуглова $IIAE \sim C12$

следи

$$\frac{II}{AE} = \frac{C1}{P_2}$$

2)

Поделимо ли једнакосту 2) са једнакостом 1) то добијемо

$$\frac{P_1}{P_2} = \frac{IA}{II}$$

а то значи да је трансверзала II поделена тачком A у пропорцији сила P_1 и P_2 . Горњу једнакосту можемо и обавезно написати

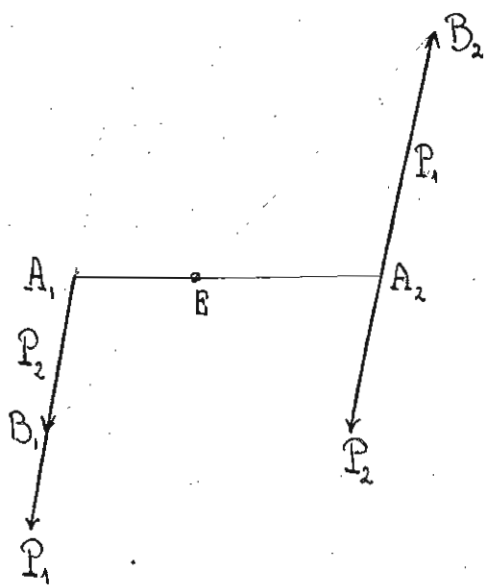
$$\frac{P_1}{IA} = \frac{P_2}{II} = \frac{P_1 + P_2}{IA + II} = \frac{R}{II}$$

Ова једнакост показује да је однос силе од сила P_1, P_2 и R према одговарајућим дужинама трансверзале константан.

Помоћу овог резултата можемо најједноставније конструисати резултатну силу P_1 и P_2 : Пресецимо

1)

правце сила трансверзалом A_1, A_2 и замислимо погледне тачке тих сила



погледнице у те тачке. Претесимо

$$A, B_1 = P_2$$

а у противном смислу

$$A_2, B_2 = P_1$$

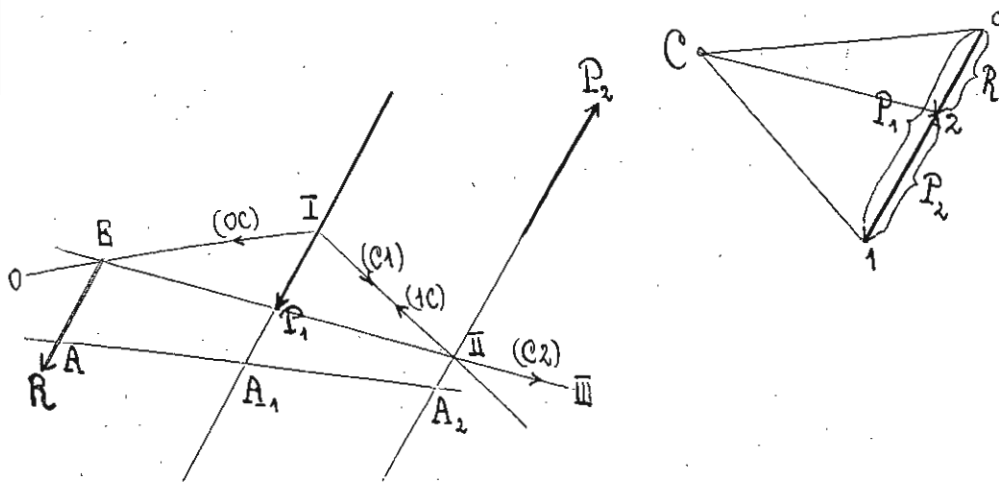
стојимо тачку B_1 и B_2 ; онда резултанта про-

лази кроз тачку E . Нена погледајући величина резултанта је збиром сила P_1 и P_2 .

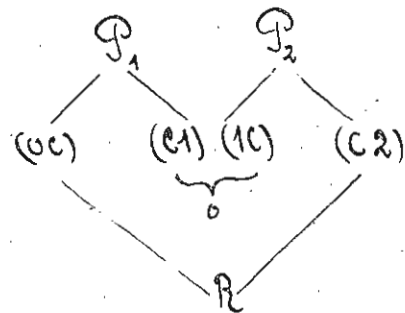
2° Случај: Обе силе имају про-
тиван правцају но разне величине.

Претесимо ој једнако P_1 , 12 једнако P_2 , одаберимо произвољну тачку C , стојимо ју са тачкама 0, 1 и 2, та стојимо ој паралелно са $C0$, II паралелно са $C1$ и III паралелно са $C2$.

Ивргимо да резултанта R пролази кроз



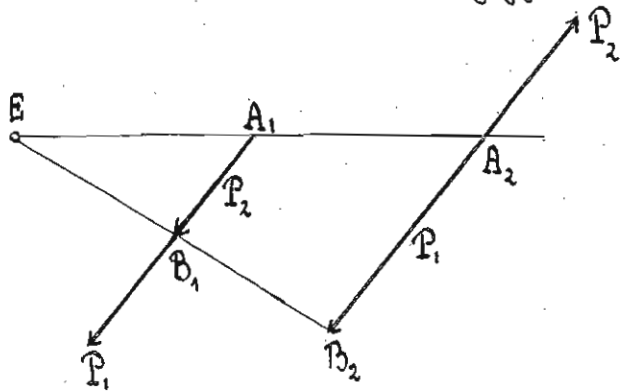
тачку E и да је једнака диференцији сила P_1 и P_2 . Доказ се извађа на исти начин као и у претходном случају, а представљен је трипожестом шемом. У



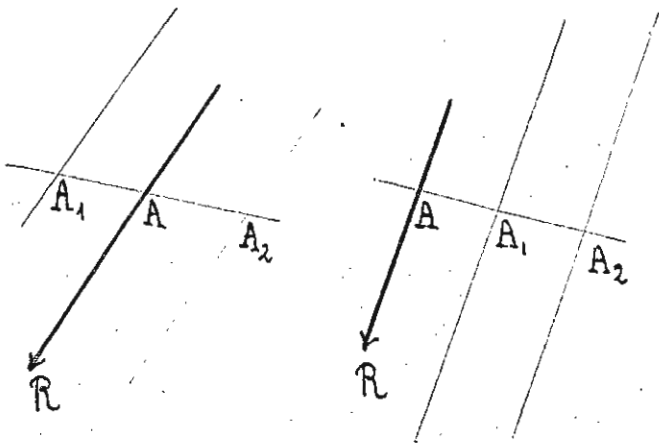
у овом се случају може доказати да ако правце сила пресежемо произвољном трансверзалом A_1, A_2 , да је однос сваке ој тих трију сила према одстојаној друтих двеју на трансверзали константан

$$\frac{P_1}{A_1 A_2} = \frac{P_2}{A_2 A_1} = \frac{R}{A_1 A_2}$$

Из обе особине следује и једноставна конструкција резултанта: пренесимо из тачке A_2 у правцу силе P_1 дужицу $A_2B_2 = P_1$ а из тачке A_1 у правцу противног сили P_2 дужицу $A_1B_1 = P_2$, стојимо B_1 и B_2 ; онда је E тачка резултанта.



Једнакост 1) које су идентичне са једнакостима за прелиминарни случај дозвољавају нам да једну силу разишавимо у две паралелне компоненте. Пресецимо све три силе произвољном страном линијом A_1A_2 , то су ком-



поненте у тачкама A_1 и A_2 дакле једнакостима.

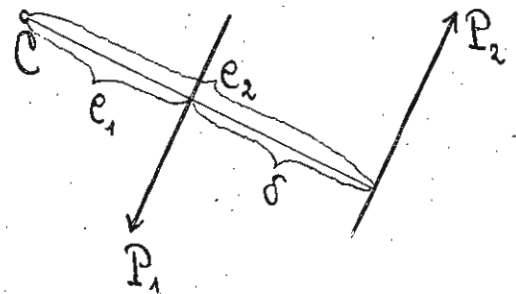
У тачкама A_1 и A_2 дакле једнакостима.

$$P_1 = R \frac{A_1A_2}{A_1A_2}$$

$$P_2 = R \frac{A_2A_1}{A_1A_2}$$

3° Случај: Обе су силе противнога правца а су интензивно једнаке.

У овом случају тачке две силе еквилибрају шрет и не могу се саитавити у једну резултанту, јер би резултанта морала бити једнака на свом векторском збиру а она је равна нули или комоненте резултанта равне збиру комоненте обих двеју сила а она је увек равна нули. У ово-



штоа дакле изгласи да би резултат-
 та била равна нули, но из штоа још
 не следи да се обе силе држе у равнотежи,
 јер је за услов равнотеже за
 круто тело било потребно не само да
 векторски збир тих сила буде равен
 нули него да и збир статичких мо-
 мената тих сила обзиром на једну
 произволну тачку O буде равен ну-
 ли. Одaberимо једну тачку произ-
 волну тачку O која лежи у равнини
 обих збоју сила, онда су вектори
 који представљају статичке мо-
 менте обих сила нормални на ту
 равнину дакле паралелни међу
 собом. Зато можемо кад их сабере-
 мо рачунати само са њиховим
 интензитетима. Интензитет ста-
 тичког момента силе F_1 обзиром на
 тачку O једнак је производу те си-
 ле и одстојања тачке O од праве
 те силе, дакле $F_1 e_1$; интензитет
 статичког момента друге силе

једнак је $-F_2 e_2$ јер заокреће у про-
 тивном смеру. Збир статичких мо-
 мената тих сила једнак је

$$F_1 e_1 - F_2 e_2$$

или како је

$$F_1 = F_2$$

то је тај збир, ако га означимо са M ,
 једнак

$$M = F_1 (e_1 - e_2) = -F_1 \delta$$

Овај резултат добити бисмо за сва-
 ку тачку O јер као што видимо у
 ту једначину улази само одстоја-
 ње тих сила а не одстојање тач-
 ке O од њих. Статички момент по-
 статичкој страни је према томе за
 сваку тачку O равнине константан
 и једнак производу интензитета
 силе са одстојањем. У нашем случа-
 ју он је истио негативан зато што
 силе заокрећу у смеру противном
 казаљке на сату. Тај статички
 момент не изазива и зато се обе
 силе не држе у равнотежи. Овако

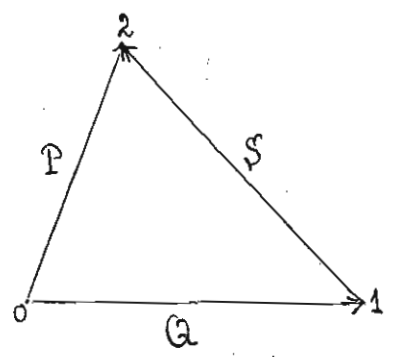
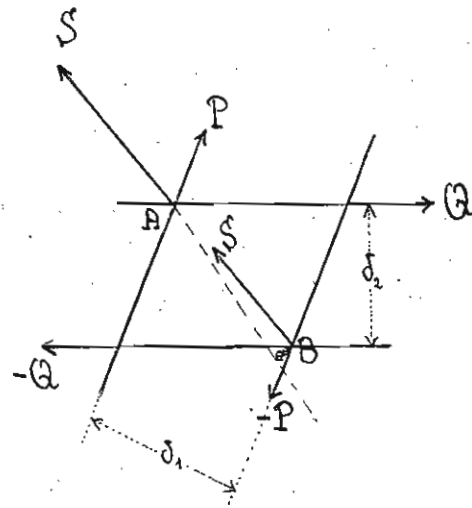
две силе истог интензитета, паралелне и противног правца могу се претворити према правцу резултанте зовемо стрелом. Моментативности стрела могу се као што смо показали пројекти интензитета силе са њиховим одстојањем независно према њима од њихове оријентације у равнини.

Два стрела имају исти статички момент ако леже у истој равнини ако заокрећу у истој тачки и ако је пројекат силе са одстојањем за оба стрела исти. Што значи да су два стрела која леже у истој равнини и имају исти статички момент еквивалентна. Нека дакле стрелови $P-P$, $Q-Q$ имају исти статички момент M :

$$P\delta_1 = Q\delta_2$$

Раздвојимо силама P у две компоненте од којих је једна једнака сили Q . То ћемо извести на овај начин:

Пренесемо у тачку O силу P кроз тачку A .



О тачки O паралелно са силом Q и напунити $O1=Q$; стојимо ли 1 са 2 тако добијемо другу компоненту силе P . Замислимо сада силама P пренесену у тачку A и раздвојену у две компоненте: сила P је резултанта силе Q и силе S . Све три силе дејствују сада у истој тачки A па зато статички момент резултанте P обзиром на сваку произвољну тачку равнине мора бити једнак збиру статичких момента њених компоненти. Одаберемо ли као ту тачку обзиром на коју узимато статичке

момента тачку B, то је одстојање силе P од тачке B једнако δ_1 , одстојање силе Q од тачке B једнако δ_2 . Означимо ли одстојање силе S од тачке B са x, то мора постојати једнакост

$$P\delta_1 = Q\delta_2 + Sx \quad 2)$$

Узмемо ли у обзир једнакост 1) то видимо да је

$$Sx = 0$$

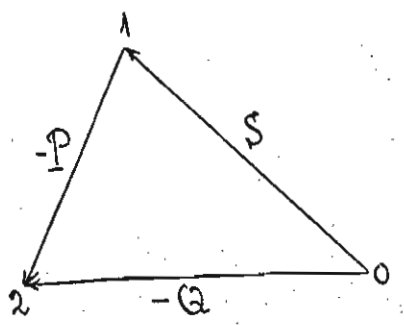
или

$$x = 0$$

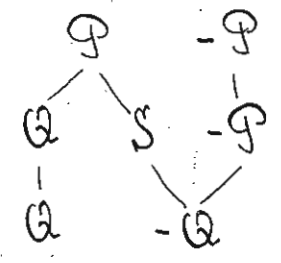
а то значи да сила S пролази кроз тачку B. Ми смо закле од прешањеног система сила

$$\begin{matrix} P & -P & Q & -Q \\ Q \swarrow & S & \downarrow & \downarrow \\ & -P & Q & -Q \end{matrix}$$

да сила S пролази кроз тачку B то је у тој тачки можемо саопштити са силом -P. Ове силе дају -Q. Тако смо систем сила P-P трансформисали као што се исцртаће шема види



у систем Q-Q. Зато је систем P-P еквивалентан систему Q-Q. Овај однос који смо сада извели важи за случајеве ако се правци сила P и Q секу.

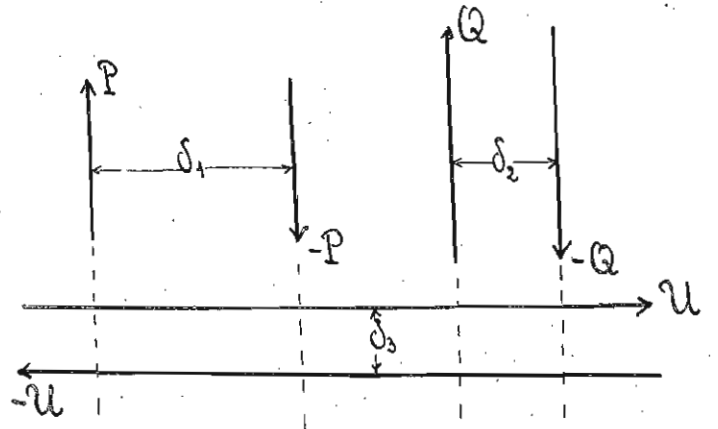


Ако су силе паралелне а имају исте тачишке моменте, онда ћемо доказати њихову еквивалентност на овај начин: Нека буде дакле

$$P\delta_1 = Q\delta_2$$

пресеци-

то оба срета са једним смером и-и који има исти статички момент



нај као и прва два. Како је

$$P\delta_1 = Q\delta_2$$

то је срет P-P еквивалентан срету и-и

$$P - P \cong U - U$$

а како је

$$Q\delta_2 = U\delta_3$$

то је сила $Q - Q$ еквивалентна сили $U - U$

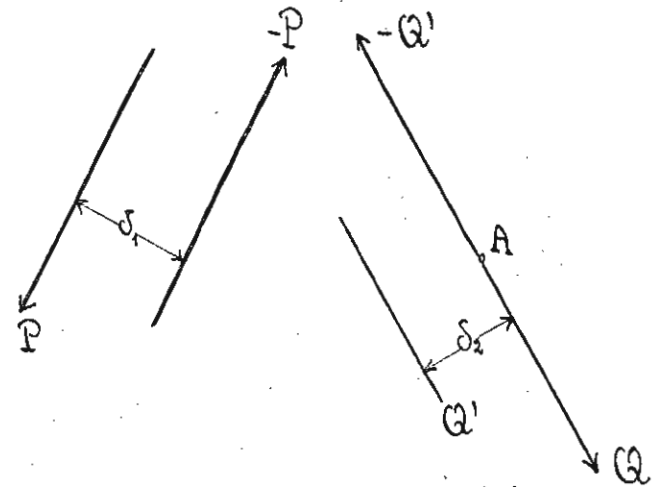
$$Q - Q \cong U - U$$

Из обе две еквиваленције следује еквиваленција сила

$$P - P \cong Q - Q$$

Састављање једнога сила са једном силом која лежи у равнини сила.

Силу Q ваља саставити са силом $P - P$. Сила $P - P$ може према пређашњем заменити са свомом силом негде равнине коју има исти статички момент.



Напомена: ни у тачки A силу $-Q'$ а у одговарајућу δ_2 силу Q тајка буде истовремено силе Q' једнак сили Q т.ј.

$$Q' = Q$$

а еквивалентни моментни стрела $Q'-Q'$ ред-
 ност еквивалентном моментну стрела $P-P$ и.ј.

$$Q'\delta_2 = P\delta_1$$

Онда можемо стрелу $P-P$ заменити са
 стрелом $Q'-Q'$. Иако смо у месту система

$$P \quad -P \quad Q$$

добили систем

$$Q' \quad -Q' \quad Q$$

Силе Q и $-Q'$ укицавају се па зато
 остало је само сила Q' .

Питања операција
 представљена је у
 овој шем.

$$\begin{array}{ccc} P & -P & Q \\ \underbrace{\hspace{1.5cm}} & & | \\ Q' & -Q' & Q \\ | & & \underbrace{\hspace{1.5cm}} \\ Q' & & 0 \end{array}$$

Означимо моме-
 нтну стрелу $P-P$ са M и.ј.

$$P\delta_1 = M$$

тако добијамо

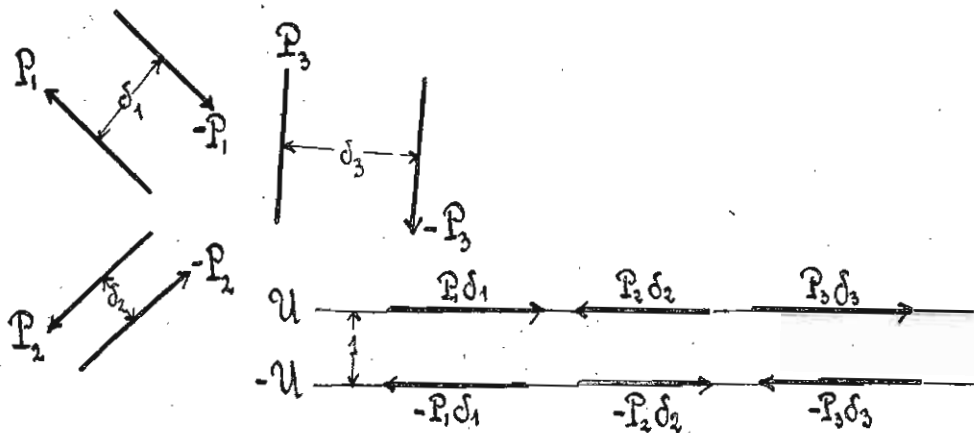
$$\delta_2 = \frac{M}{Q}$$

Имамо ли премо томе силу Q да
 сложимо са једним стрелом момента
 M , тако добијамо као резултат тога
 еквивалентна сила Q коју се

сада налази у другом положају, а
 је удаљена од првог положаја за
 дужину $\frac{M}{Q}$. Та коју стрелу од првог
 положаја лежи нов положај силе Q
 то зависи од знака заврешне
 стреле $P-P$.

Састављање произвољног броја сиретова који леже у истој равнини.

Повуцимо у равнини тих сиретова две праве U и $-U$ којих је одстојање једнако јединици. Онда можемо сиреј $P_1 - P_1$ заменити са сирејом сила



$P_1\delta_1 - P_1\delta_1$ које леже у правим $U - U$. Исто тако можемо сиреј $P_2 - P_2$ заменити са

сирејом сила $P_2\delta_2 - P_2\delta_2$ које леже у правим $U - U$; сиреј $P_3 - P_3$ са сирејом $P_3\delta_3 - P_3\delta_3$; и т.д. Сада можемо све силе у правим U и $-U$ сложити у две резултате. Прва ће дати силу

$$R = P_1\delta_1 + P_2\delta_2 + P_3\delta_3 + \dots$$

а силе праве $-U$ даће исту истовремену силу само противнога правца, дакле силу $-R$. Зато смо све сирејове заменили са једним јединим резултатом моментом

$$M = R \cdot 1 = P_1\delta_1 + P_2\delta_2 + P_3\delta_3 + \dots$$

Означимо ли момент сиреја $P_1 - P_1$ са M_1 , сиреја $P_2 - P_2$ са M_2 и т.д. то из пређањег следи да је

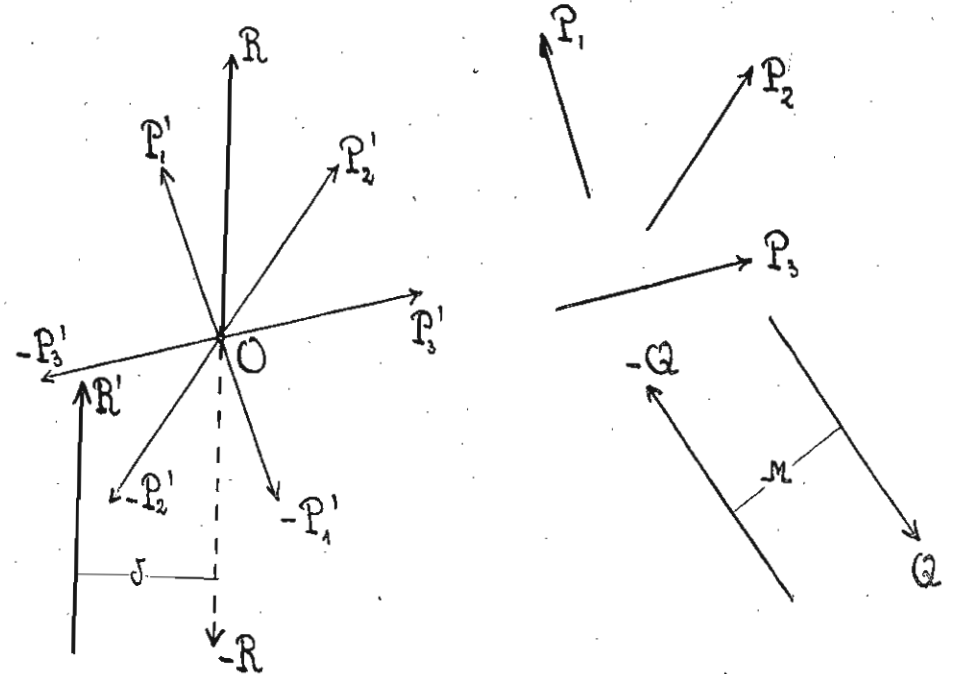
$$M = M_1 + M_2 + M_3 + \dots$$

Варова дакле смо ситишките моменте заданих сирејова сабрали са којима сирејом један произвољан сиреј којег је ситишките момент једнак збору пређањих ситишких момента.

Општи случај састављања
сила које дејствују у истој рав-
нини на једно те исто криво
лине.

Варња су саставити силе P_1, P_2, P_3, \dots од којих могу до две бити илустрације, то ћемо позиционирати на овај начин: У равнини тих сила одаберимо једну резултантну тачку O ; кроз тачку O положимо једну силу P'_1 која је по правцу и величини једнака сили P_1 и исту тачку силу но противног правца P'_1 . То можемо учинити јер се обе две силе што сто их надвесали у тачки O међусобно потицавају па не ме-

њају према томе систем заданих си-

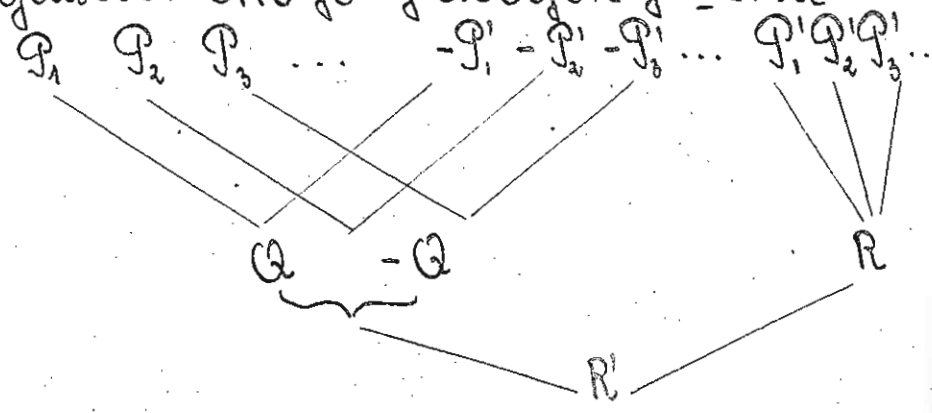


на. Исто тако надвесимо силу P'_2 која је по правцу и величини једнака сили P_2 и сили $-P'_2$ и т.д. Ште се пређањем систем сила није промењено. Нови систем који је еквивалентан пређањем можемо сада раставити у две групе: Сила P_1 и $-P'_1$ саи- жваљу један смер, исто тако силе P_2 и $-P'_2$, P_3 и $-P'_3$ и т.д. Остатку још у тачки O силе P'_1, P'_2, P'_3, \dots . Срећоме мо-

жемо саставити у један резултативну силу $Q-Q$ статички момент M а силе $P_1, P_2, P_3 \dots$ које дејствују све у истој тачки O можемо саставити у једну резултативну силу R . Тако смо добили сада као резултативну једну силу R и један једини стрел M . Ово двоје могу се опет саставити заједно, та ћемо добити према превазном као резултативну једну једину силу R' која је по величини и правцу једнака сили R а која је удаљена од тачке O за величину

$$\delta = \frac{M}{R}$$

Зонадне састављене силе резултативно је у следећој шем



При објавом састављеном резултату су ова два случаја могућа:

1° $R=0 \quad M=0$
 онда се задане силе групе у равнотежи;

2° $R \geq 0 \quad M=0$
 онда резултативна сила R која иде кроз резултативну тачку O ;

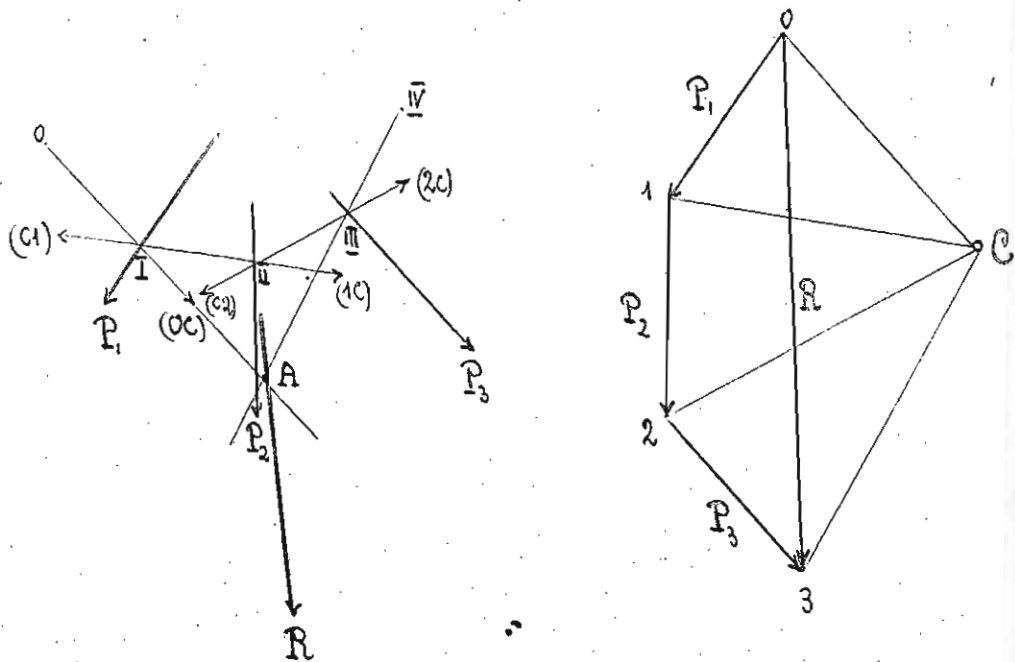
3° $R=0 \quad M \geq 0$
 онда задане силе дају један стрел који је моментна једнака M ;

4° $R \geq 0 \quad M \geq 0$
 онда резултативна једна сила R' која је удаљена од резултативне тачке за величину

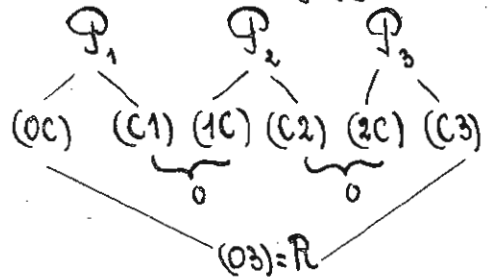
$$\delta = \frac{M}{R}$$

Графичко састављање сила у равнини.

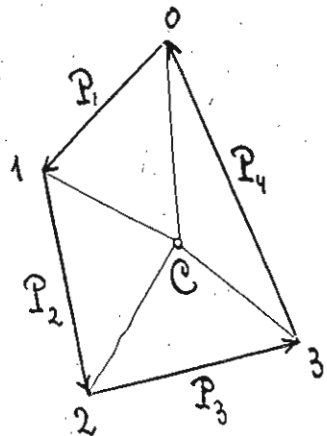
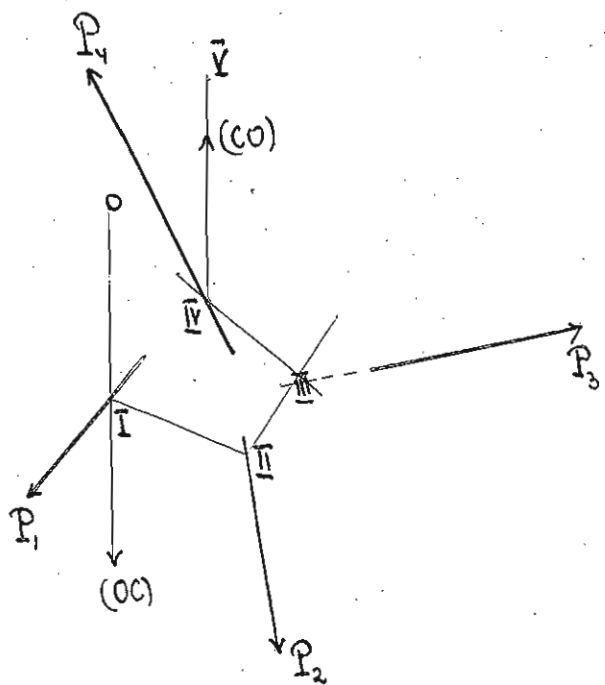
Саставимо поштош сила 0123 , одаберимо произвољну тачку C , аа-
повуцимо $0I$ паралелно са $c0$, $I II$ ара-
пелно са $c1$, $II III$ паралелно са $c2$, $III IV$ па-



ралелно са $c3$. Продужимо сада праве
 $0I$ и $IV III$ док се не сесу у тачки A ; онда
продужимо да резултатантних сила
 $P_1 P_2 P_3 \dots$ пролази кроз тачку A и да је
једнака сили 03 . Затак слежуће силно
као и у пре-
ђашњим слу-
чајевима са
верижним по-
штоном а пре-
стављен је и у приложеној шеми.

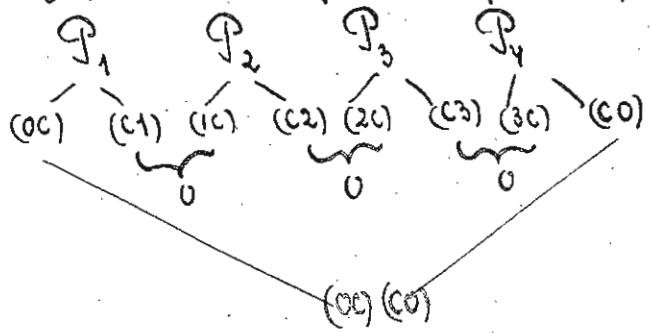


Може се десити случај да је
поштош сила затворен као н. пр.
у следећем случају. Сила $(0c)$ иде
кроз I а сила $(c0)$ кроз IV ; оне су
једнаке но противни правца, али
се не поштимавају јер не леже у
истој правој. Зато резултате преј
 $(0c) (c0)$. Само у случају кад би
тачка IV била у правој $0I$ онда би
се силе $(0c)$ и $(c0)$ поштимале, аа би
у том случају био верижни пош-
тош $0I II III IV V$ затворен. Услов за рав-



Нормална сила у равнини је према постојању и апсолутна сила $0123\dots$ и вертикални апсолутни $0I II III \dots$ будуће задовољени.

Целма за торњи пример била би



Састављање сила у равнини помоћу рагунца.

Нека су задане најмање шесте заданих сила које су одређене помоћу ортогоналних координата $x_1 y_1, x_2 y_2, x_3 y_3, \dots$. Задану равнину сила одабиремо за равнину $X Y$. Нека су задани њихове интензитети $P_1 P_2 P_3 \dots$ сила и углови што их чине праве заједнички са осом $x: (x P_1), (x P_2), (x P_3) \dots$. Онда су њихове ортогоналне компоненте једнаке

$$X_1 = P_1 \cos(x P_1) \quad X_2 = P_2 \cos(x P_2) \quad \dots$$

$$Y_1 = P_1 \sin(x P_1) \quad Y_2 = P_2 \sin(x P_2) \quad \dots$$

Компонента R_x њихове резултатне одређена је изразом

$$R_x = X_1 + X_2 + X_3 + \dots =$$

$$= \sum_i x_i =$$

$$= \sum_i P_i \cos(\alpha P_i)$$

а вертикалента R_y

$$R_y = y_1 + y_2 + y_3 + \dots =$$

$$= \sum_i y_i =$$

$$= \sum_i P_i \sin(\alpha P_i)$$

Интензитет резултанта једнак је

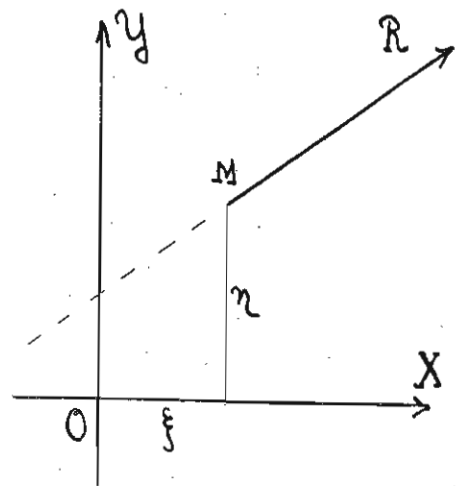
$$R = \sqrt{R_x^2 + R_y^2}$$

а угао што га резултанта са осом x зашвара одређен је једнацином

$$\cos(\alpha R) = \frac{R_x}{R}$$

Резултанта је дакле одређена до сада по свом интензитету и по оријентацији у равнини, јер знамо угао што га она зашвара са осом x . Вала још да одредимо најлакшу шалку коју, а тоу можемо, као што смо показали произвољно померити у правој резул-

танти. Означимо ми са η и ξ координате произвољне тачке M резултанта, а узмемо ми у обзир да статички моментал обзору на шалку O мора бити једнак збору статичких момента заданих сила, то добијемо ову једначину



или

$$\xi R_x - \eta R_y = \sum_i (x_i y_i - y_i x_i)$$

или

$$\eta = \frac{R_y}{R_x} \xi - \frac{1}{R_x} \sum_i (x_i y_i - y_i x_i)$$

Над тоу η и ξ задовољавају овим условима онда тачка M коју они одређују лежи у правој резултанти. Зато нам торња једнанти представља једначину праве у којој дејствује резултанта.

Еквивалентна сила у простору
које дејствују на једно слободно криво тело

Силе у простору

У равнини ϵ нека дејствује сила $P_1 - P_1$. Пројекцијом ове силе у једну паралелну равнину ϵ_1 , то дођемо до силе $P_2 - P_2$. Што је ова два сила макар да не леже у истој равнини еквивалентна. Доказ: Повећимо кроз тачку C једну праву паралелну са силом P_1 , а разложимо силу P_2 у две паралелне компоненте од којих једна иде кроз тачку C (означимо је са P'), а друга кроз

тачку B_1 . Према закону о састављању и разлагању паралелних сила имамо онда ову једнакост

$$\frac{P_1}{CB_1} = \frac{P'}{AB_1}$$

или

$$P' = \frac{AB_1}{CB_1} P_1$$

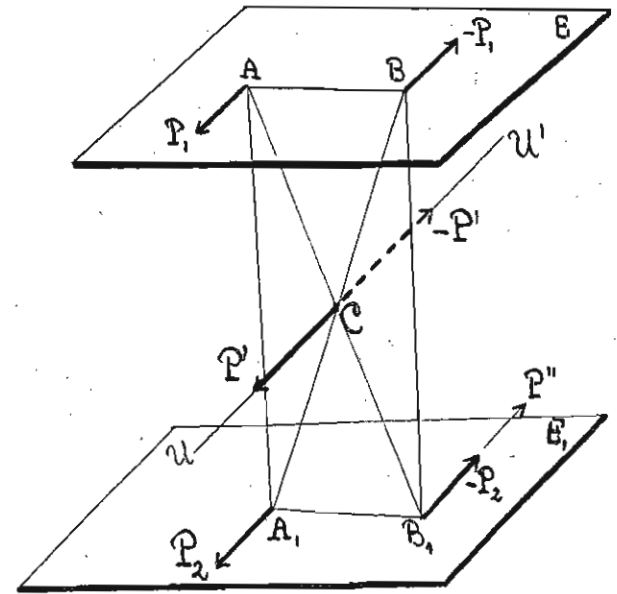
Но како тачка C полови дужину AB_1 то је

$$P' = 2P_1$$

Компонента у тачки B_1 : P'' одређена је релацијом

$$\frac{P''}{AC} = \frac{P_1}{CB_1}$$

одакле



$$P'' = \frac{rC}{CB_1} P_1$$

или

$$P'' = -P_1$$

знак - зато јер компонента у B_1 мора имати другу правца од силе P_1 јер ова лежи изван равни равни компонента. Но како је због пројекције

$$P_1 = P_2$$

то је

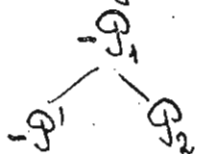
$$P'' = -P_2$$

Ми смо дакле силу P_1 заменили са



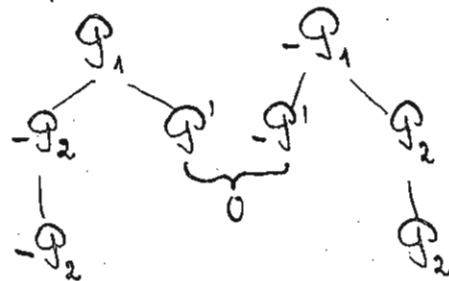
силом P' која делује у тачки C и силом $-P_2$ која делује у тачки B_1 . Размислимо ми на исти начин силу $-P_1$ која делује у тачки B у две паралелне компоненте од којих једна делује у тачки C а друга у тачки A_1 , то ће

на исти начин као и пре у тачки C добити компоненту $-P'$ а у тачки A_1 компоненту P_2 . Прве две силе заменили смо



дакле са четири нове: $P' - P_2 - P_2$, но како прве две делују у истој тачки C то се оне комитувају. Остају још само друге две, та су према томе силе $P_1 - P_1$ еквивалентне силама $P_2 - P_2$.

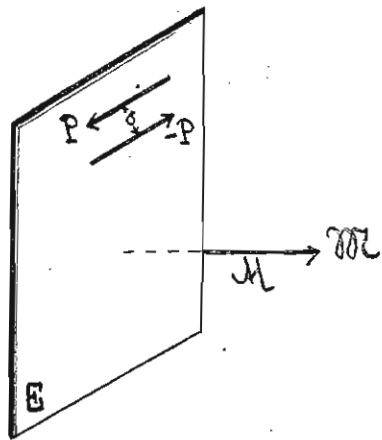
Трансформација тих сила представљена је у овој приложеној шем.



Ми смо пре доказали да пре $P_1 - P_1$ можемо заменити са произвољним смером равни E који има произвољну оријентацију и одступање сила само то је немогуће са истим моментом једнаке силе истог момента сила $P_1 - P_1$, а то исто важи и за смер $P_2 - P_2$ који можемо заменити са произвољно оријентираним смером равни E_1 , па зато можемо да кажемо: два смера који делују у паралелним равнинама

а имају исте статичке моменте су еквивалентна.

Из свега пређашњег следи да је карактеристика једнога стрета његов статички момент и оријентација равнине у којој он дејствује, па ћемо због тога један таквав стрет моћи потпуно представити једним слободним вектором M на овај начин: у равнини E која је произвољно оријентисана у простору нека дејствује стрет $P-Q$. Статички момент тога стрета нека буде



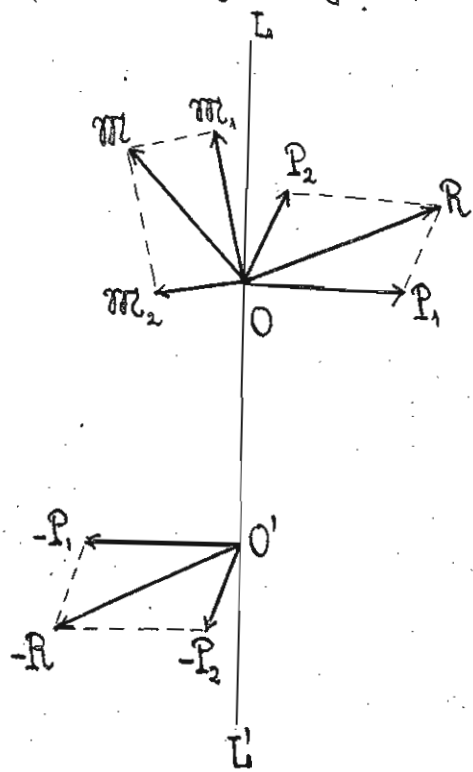
$$M = PQ$$

Оријентисамо ли у произвољној тачки простора један вектор који имају нормално на равнину E , који је перпендикуларан на ону страну те равнине са

које посматрамо стрет $P-Q$ заокреће у позитивном смислу и којег је интензитет M једнак статичком моменту, па нам овај вектор M карактерише потпуно стрет $P-Q$. Овај вектор M можемо произвољно помалити у простору не мењајући његову оријентацију, јер и равнину E стрета $P-Q$ можемо паралелно са њом себи у простору померити. Интензитет M дозвољава кривизину за стрет $P-Q$ у једној тачковној равнини јер овај стрет можемо заменити са сличним стретом његове равнине који има исте статичке моменте. Вектор M називамо осом стрета. Овај вектор је слободан вектор. Сила која дејствује на кружно поље није потпуно слободан вектор него вектор који се може само у својој правој омерити. Сила која дејствује на једну материјалну тачку је везан вектор на тој тачки.

Састављање сила које леже у равнинама које се секу.

Равнине постављена два сила
та има се секу у правој LZ' . Ода-
беримо у тој правој две тачке O и O'



којих је одстоја-
ње једнако једи-
ници. Онда мо-
жемо силе прве
равнине замени-
ти са силом P_1
 $-P_1$ којета силе
пролазе кроз тач-
ке O и O' и су су
нормално на
правој LZ' . Ако
је н. пр. равнина
силе једнако

равнини првога сила то треба
само величину P_1 одабрати тако
да је

$$P_1 \cdot OO' = P_1 = M_1$$

где је M_1 статички момент првога
сила. Исто тако можемо силе дру-
ге равнине заменити са силом $P_2 - P_2$
при чему силе P_2 и $-P_2$ пролазе кроз
тачке O и O' и су су нормално на пра-
вој LZ' . Њихово одстојање једнако је
јединици, па према томе ваља о-
дабрати величину P_2 тако да је

$$P_2 = M_2$$

где је M_2 статички момент другога
сила. Како смо на тој нагин зада-
не силе заменили са силама
 $P_1 - P_1$ и $P_2 - P_2$, онда можемо ова два
сила лако саставити у један,
јер две и две силе дејствују сада у
истој тачки. По закону паралело-
грама следуваће као резултат
сила $R - R$. А штајмо сада у каквом
односу са њом нови силе према за-

даном. Задани стретови били су карактеризовани са њиховим осма, аа пренесимо њихове осе у тачку O . Оса M_1 првога стрета стоји нормално на равнини силе, напорека је ова равнина силе, а њен интензитет једнак је статичком моменту M_1 тога стрета, гдје је једнак сили F_1 . Оса M_2 стоји нормално на равнини првог стрета, зато M_2 стоји нормално на F_1 . Исто тако оса M_2 другога стрета стоји нормално на сили F_2 а обе осе стоје сем тога нормално на праву LL' . Интензитет прве осе је F_1 а друге F_2 . Наимено дијагоналну паралелограма што та две осе ограничавају. Та дијагонала има буде M . Паралелограм ограничен силама F_1 и F_2 лежи у истој равнини нормалној на праву LL' , као и паралелограм ограничен (силама) осма M_1 и M_2 . Стране тих паралелограма су једнаке

тј. интензитет ос M_1 једнак је F_1 а ос M_2 једнак је F_2 ; сем тога су стране другог паралелограма нормалне на странама првог, а су зато ова два паралелограма конгруентна само је други заокренути за 90° према првом. Помагнимо ли према томе први за 90° то ће се оба паралелограма поклопити. Због тога ће интензитет вектора M бити једнак интензитету силе R , а сем тога стоји вектор M нормално на равнини стрета $R-R$. Резултујући стрет има статички момент

$$M = R \cdot OO' = R$$

Вектор M стоји нормално на равнини тога стрета, има интензитет који је једнак статичком моменту стрета $R-R$ и напорен је на ону страну равнине са које постављено заокреће тог стрет у позитивном смислу. Зато нам вектор M представља осу резултујућег стрета. Стретове

P_1-P_1 и P_2-P_2 моћи смо према шеме са-
ставити на тај начин да смо може-
ће све M_1 и M_2 саставити по закону
паралелограма у осу M . Та нам ова
онда карактерише потпуно резул-
тујући сиреј R-R.

Што важи за два сиреја ва-
жи и за три, четири, ... па зато мо-
жемо да кажемо: сирејови се са-
стављају тако да се може све
састављају по закону паралелогра-
ма. Можемо су све слободни вектори
та их можемо према шеме пренети
у исту тачку и сложити онда по
познатим правилима сложња си-
ла које дејствују на исту тачку. У-
плато ми према шеме произвољан
број сирејова оријентисаних произ-
вољно у простору, то ће сваки од
них бити карактерисован ако
нам буду познате све свакоја сире-
ја, а сва свакоја сиреја познати
нам је ако буду познате три њене

компоненте M_x, M_y, M_z , па ће према
шеме компоненте све резултујућег
сиреја M_x, M_y, M_z бити одређене јед-
начинама

$$M_x = \sum M_x$$

$$M_y = \sum M_y$$

$$M_z = \sum M_z$$

Шеме је одређен и резултујући вектор.
Интензитет његове све или његов ста-
нишми моменту M једнак је

$$M = \sqrt{M_x^2 + M_y^2 + M_z^2}$$

а његова сва задовоља са коорди-
натним осима углове даће једна-
чинама

$$\cos(x, M) = \frac{M_x}{M}$$

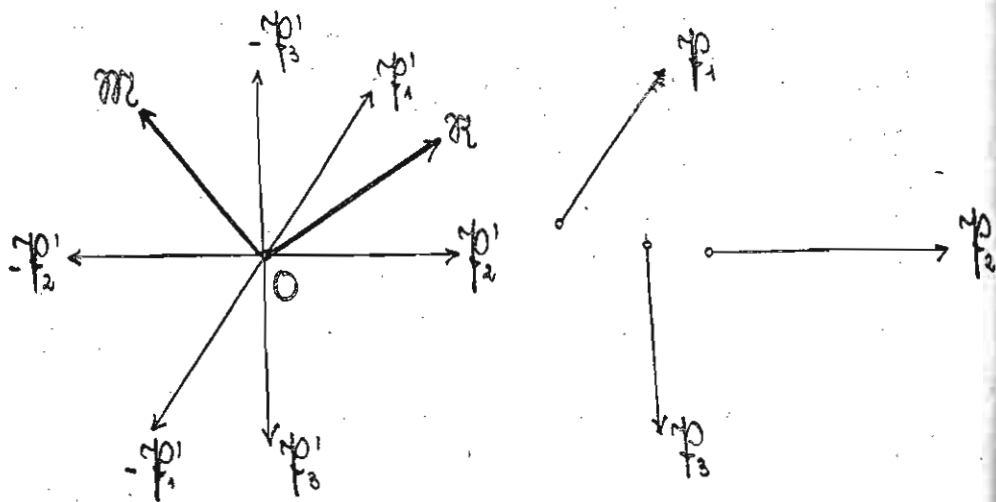
$$\cos(y, M) = \frac{M_y}{M}$$

$$\cos(z, M) = \frac{M_z}{M}$$

Та је сва нормална на равнини сиреја, па
је зато и оријентација равнине резултују-
ћег сиреја потпуно одређена.

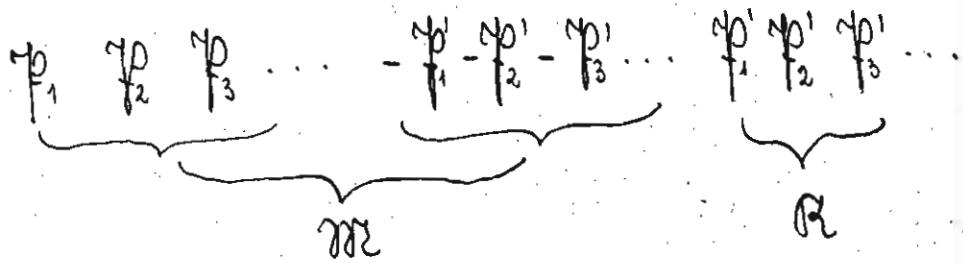
Општи случај сабирања сила у простору.

На постојећој тачки O нека дејствују произвољне силе F_1, F_2, \dots



Одаберимо једну произвољну тачку O коју ћемо назвати резулцишном тачком, па пренесимо у њу силу F_1 која је по правцу и величини једнака сили F_1 , но да тиме добијемо промени-

ли систем сила па пренесимо у њу њену силу $-F_1$ која се са силом F_1 поништава. Исто по узгледу и са осталим силама. Новонађени систем сила биће еквивалентан заданом, па га можемо обаво третира-ти: силе F_1, F_2, F_3, \dots које све дејству-ју у истој тачки O дају резултан-ту R , а силе $-F_1, -F_2, -F_3, \dots$ саби-рају са силама F_1, F_2, F_3, \dots опре-тове, а те силе можемо саста-вити у један резултујући вектор. О-ва њога резултујући вектор нека бу-де R , па како је та ова слободан вектор то га можемо произвољно помалнути у простору; можемо га дакле изабрати и у тачки O , па је зато задати систем сила резу-лтант на једну силу R која дејству-је у тачки O и на један вектор који је представљен осом R . По третирање сила представљено је у следећој шем:



Онда су могућа два случаја:

1° $R=0$ $M=0$

онда ваља равнотежа;

2° $R \geq 0$ $M=0$

онда се систем може резуговати на једину једину силу R која пролази кроз тачку O ;

3° $R=0$ $M \geq 0$

онда резултат је један смер представљен осом M коју можемо произвољно оријентисати у простору;

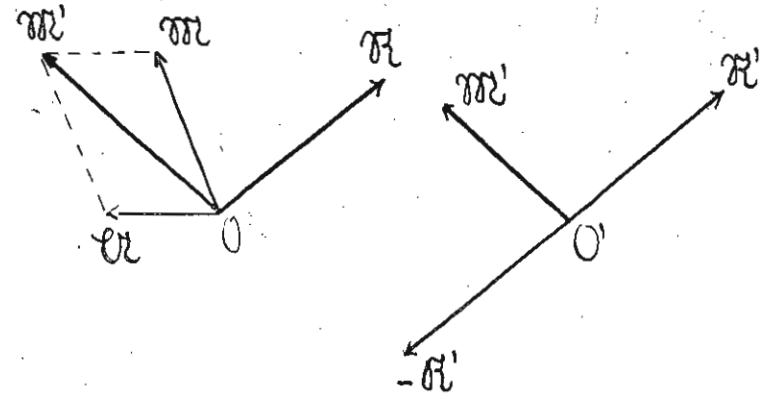
4° $R \geq 0$ $M \geq 0$

са овим ћемо се случајем специјално позабавити.

Узмимо дакле да смо изабрали систем сила помоћу резултанте тачке O резуговати на силу R и осу M . Обе ове величине заједно називамо сраћено пашај

мо сада да ми ће се тај исти променити ако померимо резултанту тачку O .

Одаберимо једину произвољну тачку O' , па назовећемо у њој силу R'



која је по величини и правцу једнака сили R и да се систем који променио силу $-R'$. Сада је систем од две силе R, R' и смера M еквивалентан једном. Силе R и $-R'$ саживљавају сада један смер. Ова два смера нека буде R , па тај смер можемо саставити са смером представљеним осом M . Резултат ће по закону паралелограма осом M' коју можемо у простору произвољно померити и изабрати у тачку O' . Иако је сада сваки систем резугован на силу R' и на осу M' са

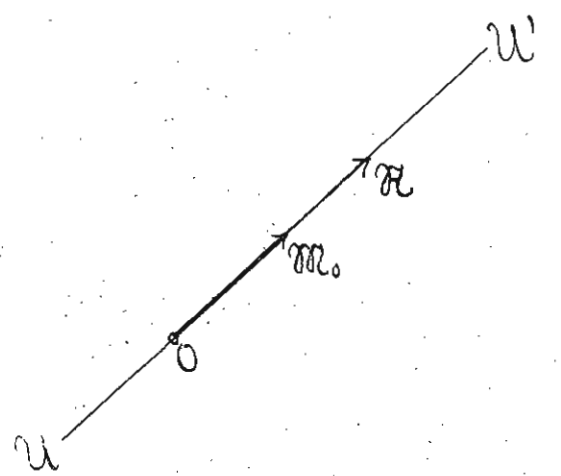
другом резулцијоном тачком O' . Та резулција представљена је у следећој форми. Из

$$\begin{array}{cccc} \mathcal{M} & \mathcal{K} & - \mathcal{K}' & \mathcal{K}' \\ | & \underbrace{\hspace{2em}} & | & | \\ \mathcal{M} & \mathcal{K} & \mathcal{K}' & \mathcal{K}' \\ | & & | & | \\ \mathcal{M}' & & \mathcal{K}' & \mathcal{K}' \end{array}$$
 обе трансформације видимо ово:

Померањем резулцијоне тачке O не мења се сила \mathcal{K} , она је за све тачке простора као резулцијоне тачке иста по правцу и величини. Зато све резулцијоне које одговарају свима могућим тачкама простора као резулцијоним тачкама сагивавају један ипак паралелних права у простору и како свака резулцијанта има поред своје права још и одређену величину, то је систем свих тих резулцијанта један метрички ипак.

Ипакјмо сад како се мења о-са \mathcal{M} ако померимо резулцијону тачку. За сваку тачку праве \mathcal{K}' као резулцијону тачку годим бисмо како што из пређашњег следује ипак осу

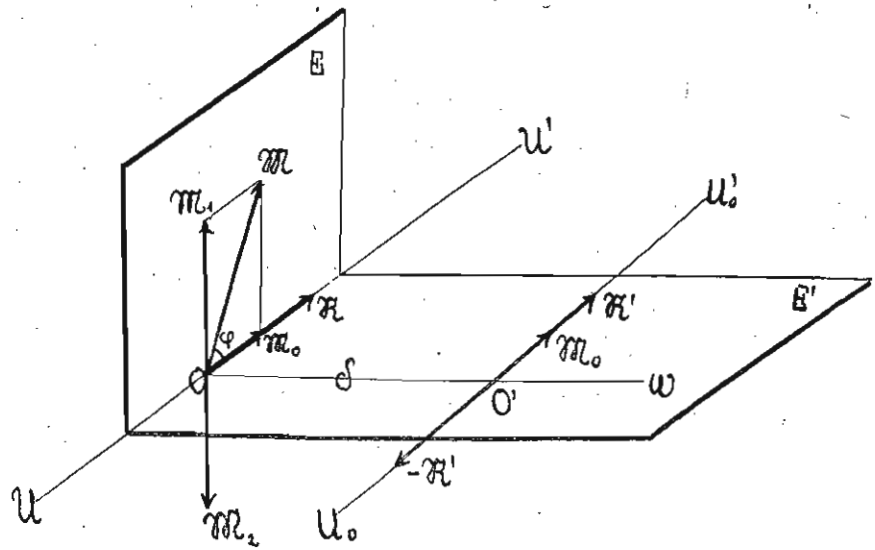
\mathcal{M}' . Померимо ни дакле резулцијону тачку у правцу \mathcal{K}' , то се о-са \mathcal{M} не мења. Ипакјмо она се не мења ако ју померимо у правцу \mathcal{K} . Но гим ју померимо из пне праве \mathcal{H} пр. из тачке O у тачку O' то се одмах мења о-са система спрједно. Све о-се \mathcal{M} које одговарају свима тачкама простора као резулцијоним тачкама зовемо заједно конкурсом, та ћемо сада ипакјмо ипакјмо особине ипакјмо конкурса. Померањем тачке O мења се дакле о-са \mathcal{M} по правцу и величини, а резулцијанта \mathcal{K} се не мења, та ће зато бити могуће резулцијону тачку O ипакјмо померити да правцу о-се \mathcal{M} коју ћемо озна-чити са \mathcal{M}_0 и резулцијанте \mathcal{K} од-гударе се, једном речу биве могуће систем заданих сила резулцијона-



или на једну силу R и један смер MO .
 Та је равнина нормална на резултан-
 ту R јер се пројекција осе MO спрема
 поплуцара са пројекцијом те резултан-
 те. Тај исти један смер и смера нормал-
 нота на ту силу зове се завртњом
 (torsion, Schraubung). Померимо ли сада
 плано додијену резултантну планку O
 у правцу R или у правцу MO , то се
 тиме неће променити ни R и MO .
 Са ће он бити исти за све планке
 праве MO . Ту праву пројекција која
 има ту особину да се за сваку ве-
 ну планку као резултантну планку си-
 стем заданих сила резултује на је-
 дан завртњом зове се централном
оси заданог система сила.

Поставимо сада како ћемо од-
 редити положај те централне осе
 ако су нам силе задане. Одбери-
 мо произвољну планку O , та резулту-
 јемо помоћу нег система сила на ре-
 зултантну R и осу MO . Оне нека заједно

разу угла φ . Положимо кроз коначне пра-
 ве рав-
 нину E , а
 кроз
 пра-
 ву ре-
 зултанте
 R рав-
 нину



E' која је нормална на равнину E . У тој
 равнини повуцимо праву MO' која је
 нормална на праву резултанте R . О-
 дберимо у тој правој једну планку O'
 та нађивежимо у тој сили R' која је
 по правцу и величини једнака сили
 R и да се неби систем пројектно силу
 $-R'$. Силе R и $-R'$ сагивавају један смер.
 Означимо ли одстојање OO' са δ , то је осе
 која спрема MO нормална на равнину
 E' и наперена спрема доле. Нађивежи-
 мо ју у планку O . Интензитет те осе

Једнак је

$$M_2 = R\delta$$

Разиавимо осу M у две ортогоналне компоненте

$$M_0 = M \cos \varphi$$

$$M_1 = M \sin \varphi$$

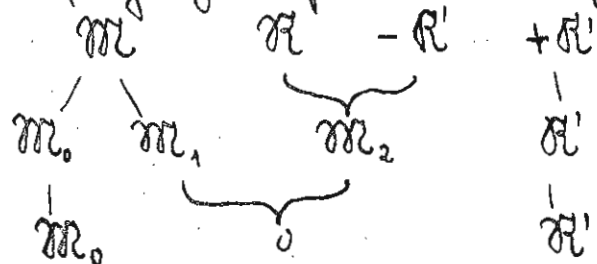
Сада смо интензитете означили са латинским словима. Ми можемо одабрати δ такве O тако одабрати да осу M_2 спрема $K-K'$ буде по правцу и величини једнака осу M_1 но противна смисла. Онда ће се обе те осе поклапати, па ће из гитавог система резултовати резултатна K' и осу M_0 . Коју можемо померити у тачку O' и која ће се подударати са резултатном. Тачка O биће главне тачке централне осе система. То ће бити онда случај ако интензитети осе M_2 буде једнак интензитету осе M_1 иј ако буде било

$$R\delta = M \sin \varphi$$

или

$$\delta = \frac{M}{R} \sin \varphi$$

Ако смо тако одредили величину δ која је торжум једнакитима једнозначно детерминирана, а из правца осе M_1 одређен је и противан правцу осе M_2 , па знамо на коју страну тачке O у правцу OO' ваља пренети величину δ . Зато можемо једнозначно одредити положај централне осе OO' .
Зодадања
резулција
представље
на је у овој
шми.



Обротно, можемо, ако нам је задана централна осу OO' и задано K' и M_0 одредити шми који одговара свакој произвољној тачки O центра. У свакој тачки центра остаје K' непромењено а M које одговара тачки O одређујемо на овој начин: положимо кроз ту тачку O

и кроз централну осу пош равнину ε' , па положио у тачки O равнину ε нормално на равнину ε' , а паралелну централној оси; то оца M лежи у тој равнини, она затвара са правом u_0 у којој се обе равнине секу угао φ , па је

$$\operatorname{tg} \varphi = \frac{M_1}{M_0}$$

или

$$\operatorname{tg} \varphi = \frac{R \delta}{M_0} = \frac{R}{M_0} \delta$$

или, ако означимо еволуентни

$$\frac{R}{M_0} = R$$

који је задат, то је

$$\operatorname{tg} \varphi = R \delta$$

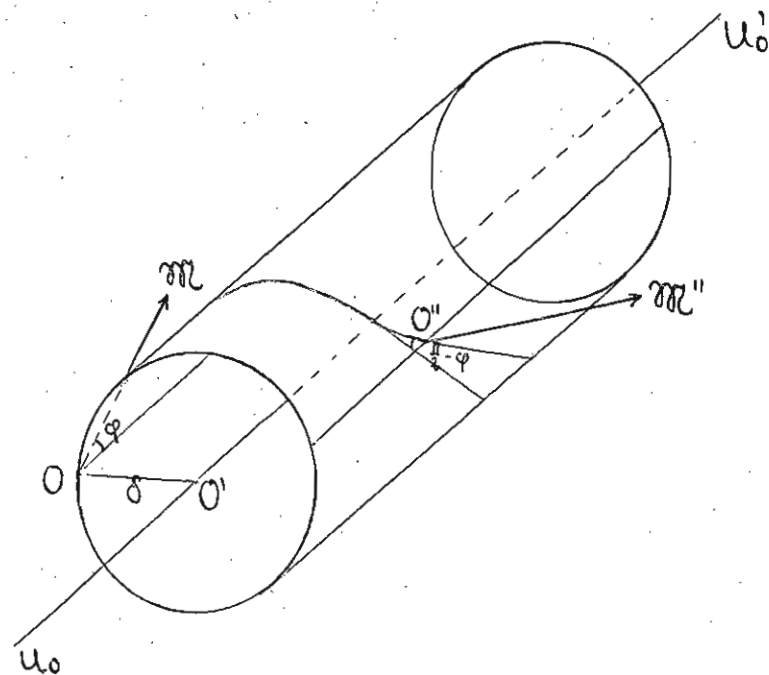
Што се више одижемо од тачке O' или од централне осе, то је угао φ све већи. У централној оси је тај угао једнак нули. Угао φ одређена је права оца M која одговара тачки O . Интензитет M те осе одређен је једнакостом

$$M = \frac{M_0}{\cos \varphi}$$

Однешемо ли око централне осе један кружни цилиндар којег је радиус једнак δ , то је за

све тачке тога цилиндра угао φ што та оца M затвара са тачка-трисом или. У

тачки O одиже оца M тај цилиндар и затвара са тачка-трисом угао φ . Тачка O'' има исто одижање δ од централне осе, па зато оца M'' која одговара тој тачки тачка-трира цилиндар и затвара са тачка-трисом угао φ . То важи за све тачке тога цилиндра, па

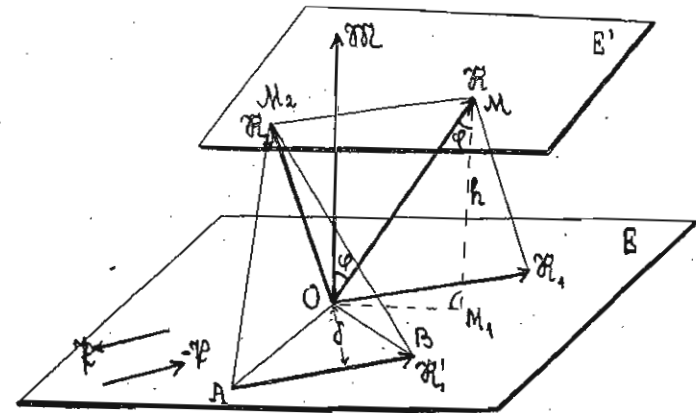


ато можемо да кажемо да су све M
 које одговарају тангентна тота цилинд-
 гра тангентне хеликса тота цилинд-
 гра који има угао скљача $\frac{\pi}{2} - \varphi$. Исто
 је радиус тота цилиндра вели, тим
 бива вели и угао φ и ј. мања спирити-
 на тих хеликса којих тангентне има-
 ју исти правца као и све M , које од-
 говарају тангентна твршине цилиндра.

Назови сто да један произ-
 вољан систем сила које утичу на
 слободно кретање тела можемо на бес-
 крајно много начина раставити или
 резултовати на једну појединачну си-
 лу и на један центар. Међутим одго-
 вара овоме систему само једна одре-
 ђена права простора, ми сто ју на-
 звали централном осом, која има ту
 особину да за све неке тачке као ре-
 дукционе тачке појединачна сила и
 ова центар имају исти правца. Та-
 ковом систему одговара само јед-
 на одређена вредност резултатне

R и једна одређена вредност осе M .
 која се са правцем те резултатне
 одговара. Сада ћемо показати да
 се систем сила може на бескрајно
 много начина резултовати и на две
 силе којих се праве укрштају. Уз-
 мимо да сто помоћу једне произ-
 вољне редукционе тачке резултова-
 ли наћи систем сила на појединач-
 ну силу R и центар којима је оса јед-
 накла M . R и M затварају један
 угао φ и само за тачке централне осе

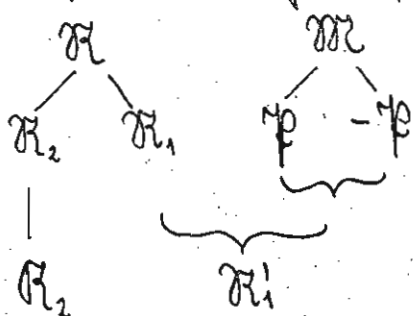
штења.
 ва сто у-
 гао. По-
 можимо
 кроз крај-
 ну тач-
 ку M ре-
 зултан-
 те R једну равнину E' која је паралелна
 равнини E . Одстојане обеју
 равнина нека буде h . Раставимо



сада силу R у две компоненте од којих је једна R_1 савим производна а има иу особину да лежи у равнини ε ; друга компонента биће онда R_2 па ће њена крајња тачка M_2 пасти у равнину ε' . Срећ којета је оса MM можемо замислити у равнини ε , па ћемо бити представљен силама $\varphi - \varphi$. Сада срећ можемо сада саставити са силом R_2 , па ћемо, као што смо показали добити силу R_1' која је једнака и паралелна сили R_1 , а од ње удаљена за одстојање

$$\delta = \frac{M}{R_1}$$

ако су M и R_1 интензитети осе MM и силе R_1 . Тако је пређањим систем (тј. тус) R и MM резутован сада на две поједине силе R_1 и R_2 . Та резулција прео



стављена је припожењом шетом. Јако је сила R_1 била са правцу и величи

ним производна, а и повожај саме равнине ε био је производан, то у можемо паралелно самој себи помаћи, па можемо титус R и MM на бескрајно мнго нагиња резутовати на две укрштене силе. Но при свима тим резулцијата остале једна величина инваријантна, а тау величину зовемо инваријантом. Та величина V је запремина шетраедра што се ограничавају тачке две укрштене силе. У нашем је случају база тога шетраедра троугао ABO а врх тачка M_2 . Запремина тога шетраедра једнака је трећине шетне шетрине троугла ABO са висином h , где

$$V = \frac{1}{3} AB \frac{\delta}{2} h$$

Но $AB \cdot \delta$ даје нам моментат срећа $\varphi - \varphi$ па је зато тај ародукат једнак интентитету M осе MM .
 $AB \cdot \delta = M$

Сем шота је

$$h = R \sin \varphi$$

та је због шота

$$V = \frac{1}{6} M R \sin \varphi$$

Ито

$$M \sin \varphi = M_0$$

Туда је M_0 интензитет осе M_0 која се поудара са централном осом, та је зато

$$V = \frac{1}{6} R M_0$$

Казали смо да једном одређеном систему сила одговара само једна једина вредност R и једна једина вредност M_0 , та због шота је волумен V увек иста макар на којим тачкама редукovali тау задани систем на две укрштене силе.

Редукovanje произвољних сила у простору помоћу рамена.

До сада смо резултате вама изразили језиком анализе. Систем сила

$$P_1 \quad P_2 \quad \dots \quad P_i$$

биће нам математски одређен ако будемо означавали најмању тачку сваке силе, а та је одређена координатима

$$x_i \quad y_i \quad z_i$$

ако будемо означавали интензитет

$$P_i$$

сваке силе и циљове

$$(x, P_i), (y, P_i), (z, P_i)$$

што их треба те силе затвара са координатним осима. Онда су нам компоненти сваке тачке силе одређене једначинама

$$x_i = F_i \cos(\alpha, F_i)$$

$$y_i = F_i \cos(\gamma, F_i)$$

$$z_i = F_i \cos(\chi, F_i)$$

та ће компоненте резултанте R бити одређен следећим изразима

$$R_x = \sum_i F_i \cos(\alpha, F_i)$$

$$R_y = \sum_i F_i \cos(\gamma, F_i)$$

$$R_z = \sum_i F_i \cos(\chi, F_i)$$

Узмимо поједину тачку O нашег координатног система за резултанту тачку; онда је једнакострана 1) појединачна сила R апсолутно одређена. Интензитет R те силе једнак је

$$R = \sqrt{R_x^2 + R_y^2 + R_z^2}$$

а услови што их желна права са координатним осяма затвара дају су једнакострана

$$\cos(\alpha, R) = \frac{R_x}{R}$$

$$\cos(\gamma, R) = \frac{R_y}{R}$$

$$\cos(\chi, R) = \frac{R_z}{R}$$

Косинуси су да су као резултанту силу одабрани поједину тачку координатног система; онда према архимедовом закључку свака сила F_i са

са силом $-F_i$ која

пролази кроз

тачку O један

стрел. Ова друга

стрела једнака

је, као што је

познато увиде-

ти, симетричном

моменту силе

F_i обзиром на

тачку O . Зато ова

стрела изазваног

силом F_i има две

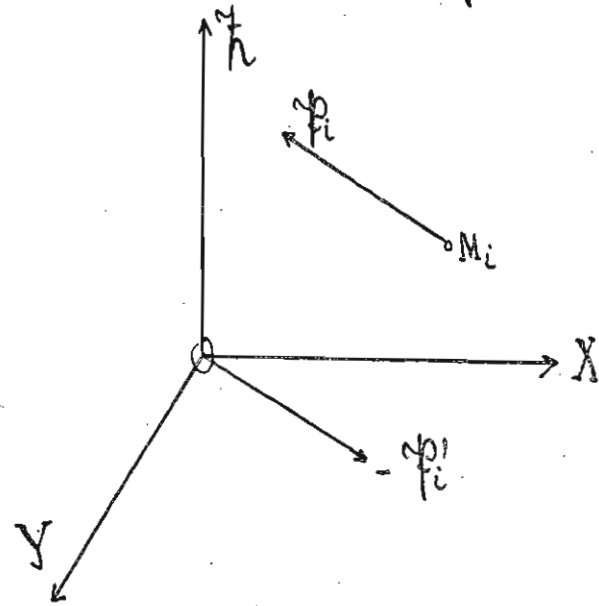
компоненте

$$M_x^i = (y_i z_i - z_i y_i)$$

$$M_y^i = (z_i x_i - x_i z_i)$$

$$M_z^i = (x_i y_i - y_i x_i)$$

Ова резултујуће стреле M имаће пре



ма томе све компоненте

$$M_x = \sum (y_i z_i - z_i y_i)$$

$$M_y = \sum (z_i x_i - x_i z_i)$$

$$M_z = \sum (x_i y_i - y_i x_i)$$

Интензитет све осе једнак је

$$M = \sqrt{M_x^2 + M_y^2 + M_z^2}$$

а услови што их она затвара са координатним осима једнак су

$$\cos(\alpha, M) = \frac{M_x}{M}$$

$$\cos(\beta, M) = \frac{M_y}{M}$$

$$\cos(\gamma, M) = \frac{M_z}{M}$$

Та оса је према томе потпуно одређена. Оса M и сила R затварају триаголник је косинус једнак

$$\cos(R, M) = \cos(\alpha, R) \cos(\alpha, M) + \cos(\beta, R) \cos(\beta, M) + \cos(\gamma, R) \cos(\gamma, M) =$$

$$= \frac{1}{RM} \{R_x M_x + R_y M_y + R_z M_z\}$$

Из ове једнакосте следи да је

$$\begin{aligned} R_x M_x + R_y M_y + R_z M_z &= RM \cos(R, M) = \\ &= RM_0 = \\ &= 6V \end{aligned}$$

Овај последњи израз представља према томе затворену тетраедар о коме смо већ говорили, а како је за сваки систем величина R и интензитет M осе M , која лежи у равни централне осе једна одређена величина, то је овај израз једнак за све произвољне такве простора које одабрамо за поједину тачку нашег координатног система. Зато зовемо величину

$$R_x M_x + R_y M_y + R_z M_z = J$$

инваријантом заданог система. Од ових је важности овај израз за редукцију система по чему одмах следи видети.

При редукцији нашег система сила могу наступити сви специјални случајеви:

$$1^\circ \quad R=0 \quad M=0$$

онда је и

у овом се изразу задате сила држе у равнотежи.

$$\sum \mathcal{F} = 0$$

$$R = 0 \quad M \neq 0$$

Онда је

$$R_x = R_y = R_z = 0$$

та је због тога и

$$\sum \mathcal{F} = 0$$

- систем сила резукује се на један срез.

3°

$$R \neq 0 \quad M = 0$$

Онда је

$$M_x = M_y = M_z = 0$$

та зато и

$$\sum \mathcal{F} = 0$$

- Систем сила резукује се на једну појединачну силу R која пролази кроз постојну тачку O нашег координатног система.

4°

$$R \neq 0 \quad M \neq 0$$

али ова срез \mathcal{M} своји нормално на резултатни R т.ј.

$$\angle (R, \mathcal{M}) = \frac{\pi}{2}$$

или

$$\omega(R, \mathcal{M}) = 0$$

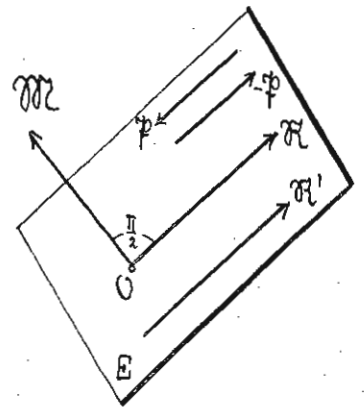
та је због тога према торзионим једначинама и

$$\sum \mathcal{F} = 0$$

како ова срез своји нормално на резултатни R , то можемо ту осу заменити са једним срезом $\mathcal{F}-\mathcal{F}$ који лежи у истој равнини E у којој лежи резултатни R , та тај срез можемо са том резултатном са-ставити у једну силу R' која је по правцу и величини једнака сили R а од ње удаљена за дужину

$$\delta = \frac{M}{R}$$

У овом изразу дакле резукује једна једна сила. Сетимо ли се на шта како смо одредили централну



оу система сила, та узето ми у
 обзир да је наше M према изабраним
 ознакама једнако M , јер стоји нор-
 мално на оси X и да је онда цен-
 трална оса имала одступање

$$\delta = \frac{M_1}{R}$$

од резултатне R , то видимо да у о-
 вом нашем случају коначна резул-
 тантна R' на коју се свела систем
 сила може да буде пада у централ-
 ну осу. Овај случај је у ствари иден-
 тичан са претходним случајем, само што
 онде већ одабрани резулциону тач-
 ку O у правој централне осе. За то
 то и у овом случају угинили био
 би моментни M такође раван нули.

$$5^\circ \quad R \geq 0 \quad M \geq 0 \quad \angle (R, M) \geq \frac{\pi}{2}$$

онда је

$$y \geq 0$$

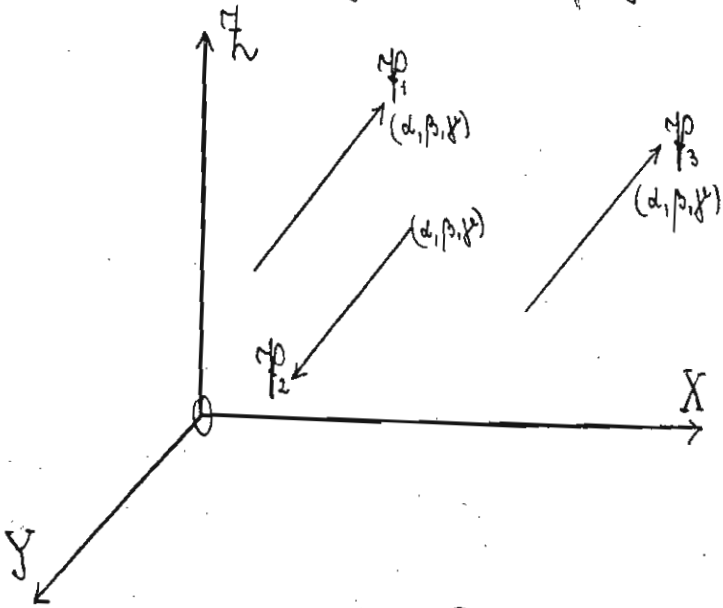
У овом случају заједничку резул-
 тантна R и оса M један угла који
 није раван ни нули ни $\frac{\pi}{2}$, па се тај

систем сила не даје даље резукова-
 ти. У овом случају резулте једна
 појединачна сила и један стрел или
 две укрштене силе.

Осадање резултате мо-
 жемо обавио ретерминирати: Када
 то је инваријантна једнака нули
 онда се систем даје резуковаати и
 ми на једну једину силу или на је-
 дан стрел; а када је инваријантна
 различита од нуле онда резултује
 и сила и стрел или две укрштене
 силе.

Расставление параллельных сил в пространстве.

Все заданные силы некая будут параллельны, т.е. некая их все проекции записываются на координатных осях.



$$R_x = \sum_i P_i \cos \alpha = \cos \alpha \sum_i P_i$$

$$R_y = \sum_i P_i \cos \beta = \cos \beta \sum_i P_i$$

ма угла α, β, γ . Отсюда с помощью проекции результирующей силы, равносильно с помощью проекции

$$R_z = \sum_i P_i \cos \gamma = \cos \gamma \sum_i P_i \quad 1)$$

Компоненте результирующей все будет равно

$$M_x = \sum_i (y_i z_i - z_i y_i)$$

$$= \sum_i (y_i P_i \cos \gamma - z_i P_i \cos \beta) =$$

$$= \cos \gamma \sum_i y_i P_i - \cos \beta \sum_i z_i P_i \quad 2)$$

Итак если найдем проекции

$$M_y = \cos \alpha \sum_i z_i P_i - \cos \gamma \sum_i x_i P_i$$

$$M_z = \cos \beta \sum_i x_i P_i - \cos \alpha \sum_i y_i P_i \quad 2)$$

сформулируем задачу иначе

$$R_x M_x = \cos \gamma \cos \alpha \sum_i P_i \sum_i y_i z_i - \cos \alpha \cos \beta \sum_i P_i \sum_i z_i x_i$$

$$R_y M_y = \cos \alpha \cos \beta \sum_i P_i \sum_i z_i x_i - \cos \beta \cos \gamma \sum_i P_i \sum_i x_i y_i$$

$$R_z M_z = \cos \beta \cos \gamma \sum_i P_i \sum_i x_i y_i - \cos \alpha \cos \gamma \sum_i P_i \sum_i y_i z_i$$

Очевидно следует

$$R_x M_x + R_y M_y + R_z M_z = 0$$

Инвариантная же равна нулю и зато результирующей или результирующей силе и т.д.

Специјални случајеви:

1° $R=0 \quad M=0$

Онда ваља равнотежа. Условима равнотеже можемо обзиром на једна-
чине 1) и 2) даћи и овај облик

$$\sum \mathcal{P} = 0$$

$$\frac{\sum x_i P_i}{\omega x} = \frac{\sum y_i P_i}{\omega y} = \frac{\sum z_i P_i}{\omega z}$$

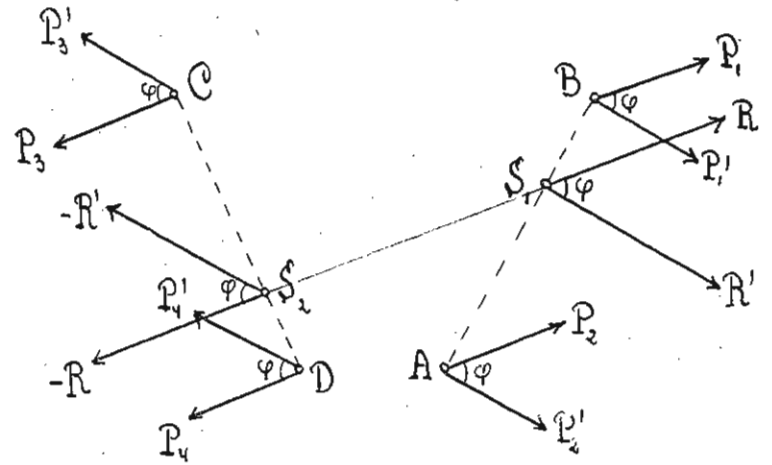
Ово су још увек услови равнотеже. Ј-
ко су бројне последице разнома-
ра равни нули, онда су услови рав-
нотеже за произвољне вредности x, y, z .
Зато равнотежа неће
бити поремећена ако систем
сила у фиксним тачкама
и без промене фиксних интен-
зитета задржано за један произ-
вољан угао тако да силе остане
и даље паралелне. Овај случај, за који
је даље

$$\sum x_i P_i = \sum y_i P_i = \sum z_i P_i = 0$$

зове се истинитом равнотежом.

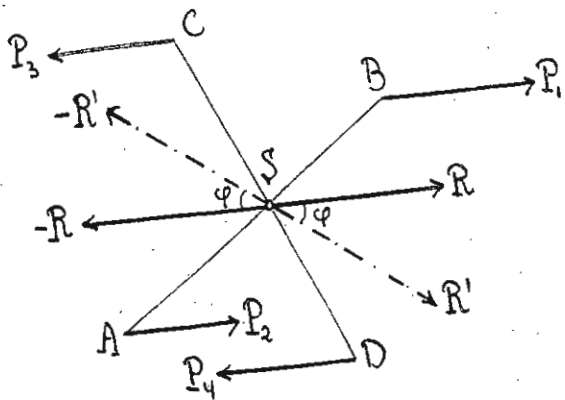
Пример обрне и истините
равнотеже за две силе: Стајимо две
произвољне тачке равнине S_1 и S_2 па на-
доследно у тачку S_1 силу R а у тачку
 S_2 силу

$-R$. Ра-
воће
две си-
ле не-
же у
истом
правцу,



то се зове у равнотежи. Размислимо
сада силу R у две паралелне комби-
нитне P_1 и P_2 од којих прва иде кроз
тачку B а друга кроз тачку A . Тач-
ке A и B су произвољне само неже са
 S_1 у истом правцу. На исти начин
размислимо силу $-R$ у две паралел-
не силе P_3 и P_4 . Сада се систем сила
 P_1, P_2, P_3, P_4 налази у обртној равноте-
жи, јер задржано ни две силе за
један угао φ , онда се силе зове:

у положају $P_1 P_2 P_3 P_4$. Силе P_1 и P_2 дају резултатну R' која иде кроз S_1 , а силе P_3 и P_4 дају резултатну $-R'$ која иде кроз S_2 . Обе те силе су паралелне, промаћнога правца и исте величине али не леже више у истој правој; оне дакле дају стрел и равнотежа је поремећена. Падају ли тачке S_1 и S_2 у исту тачку, онда се променом правца сила неће променити равнотежа као што се види из следеће слике. Заокре-



нимо ли сада силе $P_1 P_2 P_3 P_4$ за исти угао φ , то ће резултатна R гоћи у адекватном положају R' а резултатна $-R$ у положају $-R'$. Обе силе леже сада у истој правој па равнотежа није поремећена.

2° $R=0 \quad M \neq 0$

Онда резултује један стрел. Тај стрел

представљен је осом M а комбиноване те осе представљене су једнацима 2). То је ова слободан вектор, та је зато тај вектор са једнацима 2) потпуно одређен.

3° $R \neq 0 \quad M \neq 0$

Онда резултује као што смо пре показали једна једна сила. Комбиноване те силе одређене су једнацима 1). Интензитет те силе једнак је

$$R = \sqrt{R_x^2 + R_y^2 + R_z^2} = \sqrt{a^2 \alpha^2 + a^2 \beta^2 + a^2 \gamma^2} \sum P$$

Како су α, β, γ углови што их једнак тај вектор затвара са координатним осима, то је израз тог резултатног равнотежици, па је зато $R = \sum P$

На тај начин смо одредили интензитет резултатне. Знато дакле да је она паралелна комбинованима, ја због што нам је познат интензитет

правама. Свака само да се одреди
 права у којој она делује. Ту ћемо
 праву одредити помоћу познатих у-
 слова да ставимо моменталне ре-
 зултанте обзиром на тачку O мора
 бити једнак збиру стављених момен-
 тала компоненти. Компоненте ста-
 вљених моментала резултанте једна-
 ке су, ако са ξ, η, ζ означимо коорди-
 нате неке изабране тачке или још
 боље координате произвољне тач-
 ке неке праве, изражава

$$\eta R_z - \zeta R_y$$

$$\zeta R_x - \xi R_z$$

$$\xi R_y - \eta R_x$$

Узмемо ли у обзир једнакост 1) то
 можемо обе изразе изразити помоћу
 силе P и угла α, β, γ , па ће им изра-
 зи морати бити једнаки збиру
 стављених моментала компоненти
 силе још у збирци пред-
 стављени једнакостама 2). На тај на-

чин добијемо две једнакости

$$\eta \cos \gamma \sum P_i - \zeta \cos \beta \sum P_i = \cos \gamma \sum y_i P_i - \cos \beta \sum x_i P_i$$

$$\zeta \cos \alpha \sum P_i - \xi \cos \gamma \sum P_i = \cos \alpha \sum x_i P_i - \cos \gamma \sum x_i P_i$$

$$\xi \cos \beta \sum P_i - \eta \cos \alpha \sum P_i = \cos \beta \sum x_i P_i - \cos \alpha \sum y_i P_i$$

Обе једнакости одређују ξ, η, ζ или дају
 једнакосту праве у којој делује ре-
 зултант. Тој једнакости можемо да-
 ти овај облик: поделимо прву од тих
 једнакости са $\cos \beta \cos \gamma \sum P_i$, другу са
 $\cos \gamma \cos \alpha \sum P_i$, трећу са $\cos \alpha \cos \beta \sum P_i$, то
 добијемо

$$\frac{\eta}{\cos \beta} - \frac{\zeta}{\cos \gamma} = \frac{\sum y_i P_i}{\sum P_i} - \frac{\sum x_i P_i}{\sum P_i}$$

$$\frac{\zeta}{\cos \gamma} - \frac{\xi}{\cos \alpha} = \frac{\sum x_i P_i}{\sum P_i} - \frac{\sum x_i P_i}{\sum P_i}$$

$$\frac{\xi}{\cos \alpha} - \frac{\eta}{\cos \beta} = \frac{\sum x_i P_i}{\sum P_i} - \frac{\sum y_i P_i}{\sum P_i}$$

Из ових једнакости следи даље

$$\xi = \frac{\sum x_i P_i}{\sum P_i} = \eta = \frac{\sum y_i P_i}{\sum P_i} = \zeta = \frac{\sum z_i P_i}{\sum P_i} \quad 3)$$

Ово је резултатна тачка у којој одјављује резултатна. Ону тачку те резултатне за коју бројнаста последица разлика изговарају т.ј. тачку те су координате

$$\xi_0 = \frac{\sum P_i x_i}{\sum P_i}$$

$$\eta_0 = \frac{\sum P_i y_i}{\sum P_i}$$

$$\zeta_0 = \frac{\sum P_i z_i}{\sum P_i}$$

зовемо центаром паралелних сила. Заокрето ми две те паралелне силе за један цео, то ће се α, β, γ променити, али најлакше шатке заједних сила и њихови интензитети остају исти и зато је координате ξ_0, η_0, ζ_0 не мењају; како то да заокрето паралелне силе, уvek њихова резултатна про-

лази кроз тачку (ξ_0, η_0, ζ_0) .

Постављамо сад једно круто тело материјално које је изложено само утицају своје власитне тежине. Ми то тело можемо замислити подељено у бескојно мале елементе са масама

$$m_1, m_2, m_3, m_4, \dots$$

Тежине тих елемената биве

$$m_1 g, m_2 g, m_3 g, m_4 g, \dots$$

то знали сила P_i једнака је

$$P_i = m_i g$$

где је g акцелерација теже на постављеном месту земље. Те силе паралелне су међусобно та зато имају и оне један центар сила. Координате тога центра одређене су једна-цима

$$\xi_0 = \frac{\sum m_i g x_i}{\sum m_i g} = \frac{\sum m_i x_i}{\sum m_i}$$

$$\eta_0 = \frac{\sum m_i y_i}{\sum m_i}$$

$$\zeta_0 = \frac{\sum m_i z_i}{\sum m_i}$$

Видимо да координате тота центра
сила не зависе од акцелерације нито
само од распоређена маса. Зато се
та тачка зове центаром маса или
такође тежиштем. Координате тота
тежишта можемо представити и на
овај начин

$$\xi_0 = \frac{1}{m_1 + m_2 + m_3 + \dots} (m_1 x_1 + m_2 x_2 + \dots)$$

или, како је

$$m_1 + m_2 + m_3 + \dots = M$$

т.ј. представља тачку масу M постављену
равно темена, то је

$$M \xi_0 = m_1 x_1 + m_2 x_2 + m_3 x_3 + \dots$$

$$M \eta_0 = m_1 y_1 + m_2 y_2 + m_3 y_3 + \dots \quad 5)$$

$$M \zeta_0 = m_1 z_1 + m_2 z_2 + m_3 z_3 + \dots$$

Означимо ли вектор положаја масе m_i
са \mathcal{R}_i а јединичне векторе у правцима
 X, Y, Z са i, j и k , то је онда

$$\mathcal{R}_i = x_i i + y_i j + z_i k$$

Означимо ли вектор положаја тежишта

са \mathcal{R}_0 , то је на
истом начин

$$\mathcal{R}_0 = \xi_0 i + \eta_0 j + \zeta_0 k$$

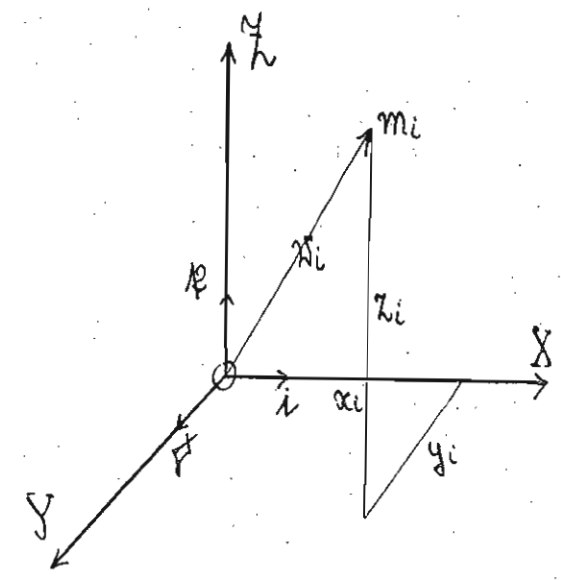
Помножимо ли пр-
ву од једначина
5) са јединичним
вектором i , гру-
пу са j , и реду са
 k та саберемо,
то добијемо

$$M \mathcal{R}_0 = m_1 \mathcal{R}_1 + m_2 \mathcal{R}_2 + m_3 \mathcal{R}_3 + \dots \quad 5^*)$$

Ова једначина замењује три једначине
5) та даје векторски израз за поло-
жај тежишта. Можемо га писати и о-
вако

$$\mathcal{R}_0 = \frac{m_1 \mathcal{R}_1 + m_2 \mathcal{R}_2 + m_3 \mathcal{R}_3 + \dots}{m_1 + m_2 + m_3 + \dots}$$

Уозимо ли једно тачковно тело
то у једном одређеном положају тота
тела према земљи имају силе теже-
роне на елементе тота тела утичу
један одређен правец према самоте



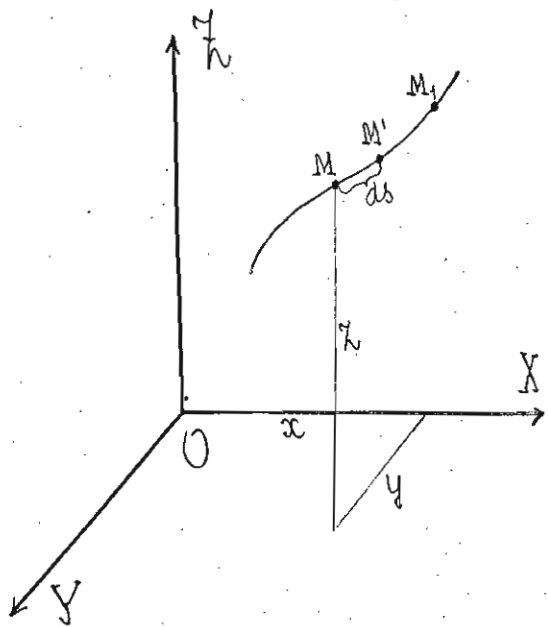
телу. Заокружено ми то тело за један
повећан угао, то ће нападну тачке
тих сила а исто тако и њихови ин-
тензитети остати непромењени, али
су се њихови правци према самој
телу променили, но те силе остале су
и даље паралелне, па ће зато њихова
резултатна пројекција и у новом
положају кроз једну одређену тачку
тога тела која је одређена једна-
цином 5) и која зависи само од расто-
јања маса тога тела, коју смо тачно
назовали тежиштем, па зато можемо
да формулирамо и ову дефиницију
тежишта: тежиште је она са центра
раним телом збрано велика тачка
кроз коју пролази резултатна те-
жине тога тела макар се у как-
вом положају према земљи то тело
напазило.

Ми смо при формирању јед-
нацине 5) разиавили у дискретне та-
пене елементе са масама m_1, m_2, m_3, \dots

За математичке операције биће по-
шребно замислити тело као један
континуум па га разиавити у е-
лементе задремине. Свакој таквој еле-
ментарној задремини одговараће
једна одређена маса, па ако каже
за одређење центра маса употре-
бито једнацине 5), то ће десне страна
те тих једначина добити облик
интеграла. Ако је једна димензија
постатраној телу према осталим
дескрајно малена, онда велико да
имамо посла са једном материјал-
ном линијом; ако су две димен-
зије дескрајно малене према тре-
ћој кажемо да имамо посла са јед-
ном материјалном линијом.

Уравнения за одредбу тежишта материјалне линије

Уозимо ми цео MM_1 једне тачке материјалне линије; дужина тога дела нека буде $MM_1 = l$



а тежина нека буде τ ; онда називамо квоцијент

$\frac{\tau}{l}$ средњом тежишном гомомом MM_1 . Оно је маса тога кв-

момента једнака m , онда је $\tau = m \cdot g$

а квоцијент $\frac{m}{l}$ који је g -цијта тачки од пресека квоцијента називамо средњом тежишном гомомом MM_1 . Граничну вредност тога квоцијента

$$\rho = \lim_{l \rightarrow 0} \frac{m}{l}$$

када се уземе тачка M , бескојно приближује тачки M зовемо инфинезималном тежишном елементарне материјалне линије у тачки M . Онда је маса бескојно малог елемента

$$MM' = ds$$

једнака

$$dm = \rho ds$$

Замислимо да смо гитаву материјалну линију раставили у елементе ds ; онда ће једнакост 5) које одређују тежишне тачке линије добити овај облик

$$Mx_0 = \int x \rho ds$$

$$My_0 = \int y \rho ds$$

$$Mz_0 = \int z \rho ds$$

збирова једнакостна 5) замјени су
 дакле интегралом који се има про-
 шетити на граву материјалну
 линију. Маса M материјалне лини-
 је једнака је интегралу

$$M = \int_L \rho ds$$

Ако је материјална линија хомоген-
 на онда је ρ константно па га мо-
 жемо извадити из интеграла
 знаке; онда је дакле

$$M = \rho \int_L ds = \rho l$$

где l означава дужину посматране
 линије. Координате тежишта су у
 том случају дате једнакостима

$$\xi_0 = \frac{1}{l} \int_L x ds$$

$$\eta_0 = \frac{1}{l} \int_L y ds$$

$$\zeta_0 = \frac{1}{l} \int_L z ds$$

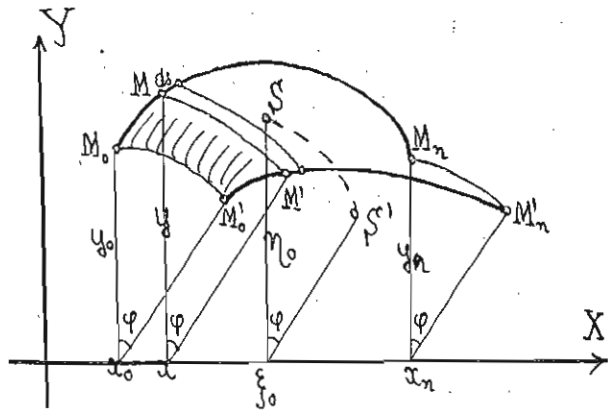
Пашсова теорема.

Имамо ли равну криву која

лежи у равнини xy , па ће, ако још
 претпоставимо да је линија хомоген-
 на, координате тежишта
 тежишта бити изразима

$$\xi_0 = \frac{1}{l} \int_{x_0}^{x_n} x ds$$

$$\eta_0 = \frac{1}{l} \int_{x_0}^{x_n} y ds$$



замислимо да та крива ротира о-
 ко осе x и ваши угло φ ; па ће она о-
 писати један део једне ротационе
 површине. А штајмо колико је површи-
 на тога дела. Сваки елементар ds опи-
 сје при ротацији један појас који
 можемо сматрати за цилиндричан
 са висином ds . Површина тога појаса
 једнака је

$$\text{ако } MM' ds = y \varphi ds$$

Зато ће штава крива описати повр-

шину

$$F = \int_{x_0}^{x_n} y \varphi \, ds = \varphi \int_{x_0}^{x_n} y \, ds = l \varphi \eta_0$$

При ротацији ошине тежиште S иде
оде $SS' = \eta_0 \varphi$

та је зато

$$F = l \cdot SS'$$

Ова једнакост важи за површину
што је ошине крива $M_0 M_n$ једнака
производу дужине те криве са центром
што је при тој ротацији ошине те-
жиште.

Пример: Ову теорему на-
шао је и формулисао скоро истим обим
режима Александрином Папе (живео
у III или IV веку по Христу). У VII веку
популарисао је под својим именом ту
исту теорему Језуита Вулгин (про-
фесор у Бери и Парију), па се ова теоре-
ма зове често пута по њему и Вул-
гинова теорема. Но како је могуће, а
по историјару за математичку
контролу шта више вероватно, да

је Вулгин познавао исе Папине,
што је правилније ову теорему зва-
ти само Папиновом.

Шерхитте површина

Замислимо ждну материјалну површину. Узећимо из ње површине ждан елементар Δf . Маса овога елементарна дела буде μ . Онда називамо гвоуцелата

$$\frac{\mu}{\Delta f}$$

средњом тучитном погматраној елементарна Δf , а његову транилну вредност

$$\rho = \lim_{\Delta f \rightarrow 0} \frac{\mu}{\Delta f}$$

Називамо тучитном ρ погматраној шалки. Ако је површина хомогена, онда је ρ константно. При израчунавању шерхитта раставићемо површину у бескрајан број бескрајно малих елементарна Δf ; онда је маса овог

шалког елементарна ждналка $\rho \Delta f$, па именителе ждналка може нам дају координатне шерхитта и може судити

$$\xi_0 = \frac{\sum m x}{\sum m}$$

$$\eta_0 = \frac{\sum m y}{\sum m}$$

$$\zeta_0 = \frac{\sum m z}{\sum m}$$

гвоуцају место збира облик овога интеграла

$$\iint_{\Sigma} \rho \, d\mathbf{f}$$

Пре интеграцију ваља раставити по шалкој површини. Збир у бројителу за израза ξ_0 гвоуца облик интеграла

$$\iint_{\Sigma} \rho x \, d\mathbf{f}$$

Зато ће координатне шерхитта бити представене изразима

$$\xi_0 = \frac{\iint_{\Sigma} \rho x \, d\mathbf{f}}{\iint_{\Sigma} \rho \, d\mathbf{f}}$$

$$\eta_0 = \frac{\iint_{\Sigma} \rho y \, d\mathbf{f}}{\iint_{\Sigma} \rho \, d\mathbf{f}}$$

$$\zeta_0 = \frac{\iint_F \rho x \, dF}{\iint_F \rho \, dF}$$

Уменьшенное число центра масс
 $\iint_F \rho \, dF = M$

представляет собой полную массу по отношению к поверхности. Если же ρ постоянна, тогда та может извлекаться перед знаком интеграла, так как
 $\iint_F dF = F$

представляет собой полную массу по координатам тяжести относительно оси

$$\xi_0 = \frac{1}{F} \iint_F x \, dF$$

$$\eta_0 = \frac{1}{F} \iint_F y \, dF$$

$$\zeta_0 = \frac{1}{F} \iint_F z \, dF$$

Если же поверхность равна по отношению к плоскости xy , тогда элемент $dF = dx \, dy$

по координатам тяжести

$$\xi_0 = \frac{1}{F} \iint_F x \, dx \, dy$$

$$\eta_0 = \frac{1}{F} \iint_F y \, dx \, dy$$

Другое Паппово правило.

Уравнение xy тела с плоскостью

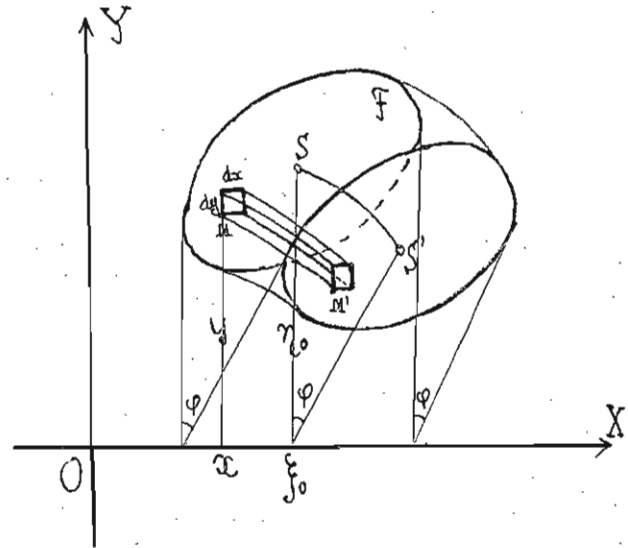
плоскости F ; тяжесть тела S . Это же определено относительно центра тяжести.

Тело с плоскостью

плоскости xy с осью x за ось z . Тогда для элемента $dx \, dy$ описываемая длина

$$\text{длина } MM' = dx \, dy = y \varphi \, dx \, dy$$

длина за плоскость F описываемая при этом



потенцији запретињу

$$V = \iint_{\mathcal{F}} \rho \, dx \, dy =$$

$$= \iint_{\mathcal{F}} \rho \, dx \, dy =$$

$$= \eta_0 \rho \mathcal{F}$$

одакле је

$$\eta_0 \rho = \mathcal{F}'$$

где \mathcal{F}' представља путању што је оти-
сало тежиште, што је

$$V = \mathcal{F} \cdot \mathcal{F}'$$

Ова једнакост изражава врсту тео-
реме Палусову: Потпуна ли једна рав-
на површина око једне праве све је рав-
на, то она описује при истој једној
запретињу која је једнаква површини
која потпуно помноженој са путањом
што та при тој потенцији описује
тежиште те криве.

Тежиште запретиња

Уозимо једну материјалну за-
претињу, па исечемо из ње један е-
лементарни запретиње ΔV . Маса тога
елемента нека буде μ ; онда зове-
мо тежиштем

$$\frac{\mu}{\Delta V}$$

средњом тежиштем елемента,
а његову граничну вредност

$$\rho = \lim_{\Delta V \rightarrow 0} \frac{\mu}{\Delta V}$$

тежиштем запретиње у оној тачки про-
стора у којој имамо гранични пре-
пас. При израчунавању тежишта шар-
ве запретиње раздвајаћемо ју у беско-
рајан број бескојано малих елемента-
та dV . Маса сваког таквог елемента

Онако отуда ρdV , та ће збирати у имени-
 тельна једнакост за тежине ρ и
 затежени просторним интегралом

$$\iiint_V \rho dV$$

а слично и збирати у бројителу. Зато
 ће једнакост тежине ρ и
 ρ и

$$\xi_0 = \frac{\iiint_V \rho x dV}{\iiint_V \rho dV}$$

$$\eta_0 = \frac{\iiint_V \rho y dV}{\iiint_V \rho dV}$$

$$\zeta_0 = \frac{\iiint_V \rho z dV}{\iiint_V \rho dV}$$

Ако је затренина хомогена, онда мо-
 жемо ρ извадити из инте-
 грала, та ће интеграл

$$\iiint_V dV = V$$

извадити из интеграла затрени-

не, а сеп тако можемо елементар dV
 изразити и у овом облику

$$dV = dx dy dz$$

та једнакост тежине ρ и
 ρ и

$$\xi_0 = \frac{1}{V} \iiint_V x dx dy dz$$

$$\eta_0 = \frac{1}{V} \iiint_V y dx dy dz$$

$$\zeta_0 = \frac{1}{V} \iiint_V z dx dy dz$$

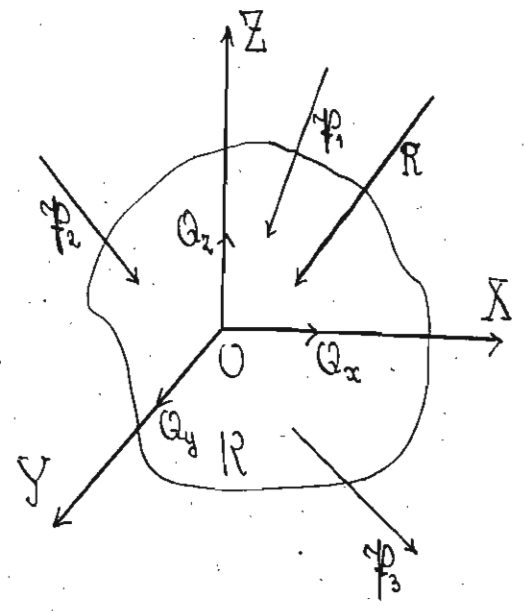
Силамика безапога кру- пог шела.

Ако посматрамо тело које слободно постоји у простору својим тачкама, линијама или површинама безапога на круто тело, то ће то тело ако га одређимо, приписивати познатим силама на тело на које је безапога, а то принцип у акцији и реакцији бити приписивати истим силама по противнога правца. Тело на које је посматрано круто тело безапога можемо одстранити ако их заменимо са силама којима су она посматрано тело приписивана. Када смо то учинили можемо тело сматрати као слободно.

Најважнији случајеви безапога крутог тела јесу ови:

1° Тачка тачка крутог тела фиксирана је у простору.

Посматрано тело R може се према томе одређити око те тачке. Та тачка нека буде O . Одaberимо ју за почетну тачку нашег координатног система. На посматрано тело нека дејствују силе $\vec{P}_1, \vec{P}_2, \vec{P}_3, \dots$. Те силе намеравамо да помере тело R заједно са тачком O , но како је она фиксирана, то ће она свом померању давати отпор. Тај отпор, ако претпоставимо да је



Тачка O апсолутно инертна, може бити произвољно велики и има само то ограничење да пролази кроз тачку O . Означимо компоненте сила појединачно са Q_x, Q_y, Q_z , то тим компонентама можемо дати уред одређене величине које су потребне за одржавање равнотеже. Сада када смо тачку O заменили са силама Q_x, Q_y, Q_z можемо сматрати тело као слободно, па ће услов равнотеже бити према пређашњем тај да збиром компонента свих сила које делују на сматрано тело и збиром њихових статичких момента око O буду равни нули. Означимо резултатну силу R_1, R_2, R_3, \dots са R , њене компоненте са R_x, R_y, R_z а статичке моментне око O са M_x, M_y, M_z , то сем ових сила деловају на сматрано тело силе Q_x, Q_y, Q_z које пролазе кроз тачку O

па некају изгледаје равнотеже око тачком моменту обзором на тачку O . Зато ће једначине равнотеже имати овај облик

$$\begin{aligned} R_x + Q_x &= 0 \\ R_y + Q_y &= 0 \\ R_z + Q_z &= 0 \\ M_x &= 0 \\ M_y &= 0 \\ M_z &= 0 \end{aligned} \quad \begin{array}{l} 1) \\ 2) \end{array}$$

Једначине 1) могу бити, ако је тачка O апсолутно слободна, увек задовољене јер смо назвали да неким величинама Q_x, Q_y, Q_z можемо дати произвољну величину. Зато ће статички равнотежа бити ако једначине 2) буду задовољене. Не једначине 2) су задовољене ако је статички моментни резултат R обзором на тачку O ван нули иј. ако сила R пролази кроз тачку O .

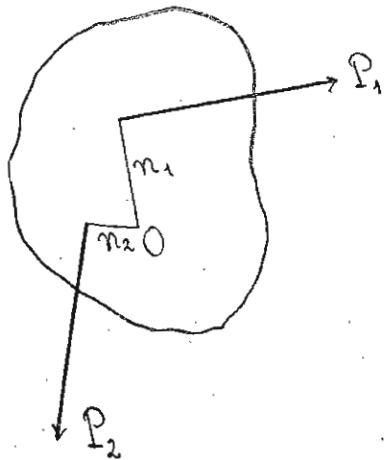
Овакво тело којем је једна тачка фиксирана називамо по-

лином у најширем смислу речи, то је услов за равнотежу силе тој: да резултатна сила пролази кроз фиксирану тачку. Ако све силе леже у истој равнини коју одабрамо за равнину xy , то је довољан услов равнотеже

$$M_x = 0$$

$$M_y = 0$$

Уместо ми н. пр. само две силе F_1 и F_2 којих су одстојања од тачке O једнака n_1 и n_2 , то је статички моментални обзиром на тачку O



$$-F_1 n_1 + F_2 n_2 = 0$$

или

$$F_1 n_1 = F_2 n_2$$

Ово је познато елементарно правило ослуче. Ако су компоненте сила F_1 и F_2 : F_x, F_y и F_x', F_y' то се оштор ослуче O израчунава из једначина 1) које у овом случају

добивају облик

$$F_x' + F_x + Q_x = 0$$

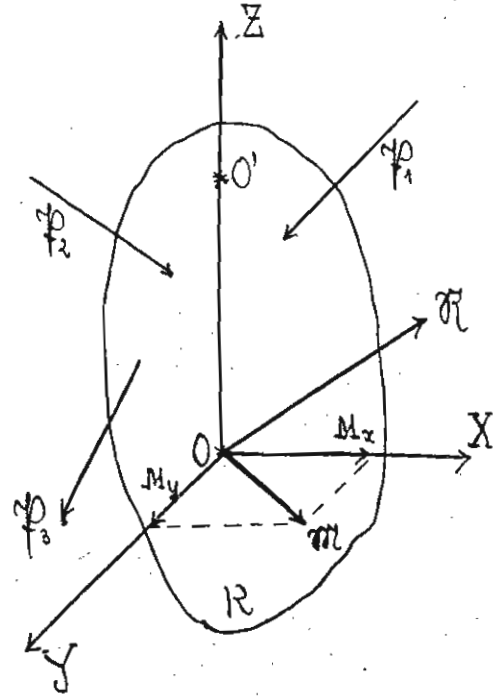
$$F_y' + F_y + Q_y = 0$$

Интензитет оштора ослучевој једнак је

$$Q = \sqrt{Q_x^2 + Q_y^2}$$

2° Децна права постављана је у простору.

Ако су две тачке постављене на тела фиксирана, онда су фиксирана и све тачке које леже у правој која спаја те две тачке. Одаберимо ту правој за осу Z . На постављеном нека дејствују силе F_1, F_2, F_3, \dots , та нека резултатна сила буде R . Одаберимо тачку O за почет-

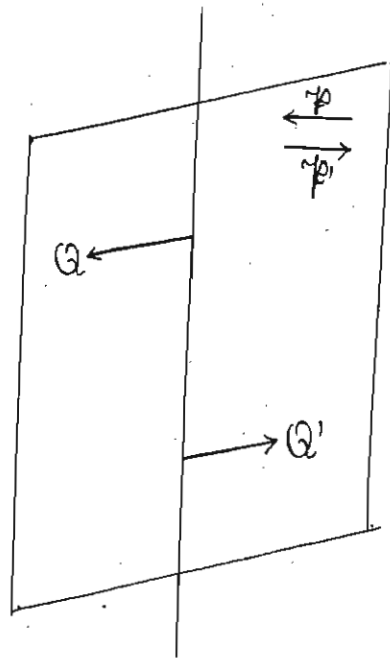


ну шатку нашег координатног система, та нека комбиноване статички моментна свих страних сила обзиром на шатку O буду M_x, M_y, M_z . Слично као у претходном случају моћи ће оса Z или боље рећи свика шатка осе Z да даје производну реакцију страних сила само са том реакцијом да шатке реакције морају пролазити кроз осу Z . Нека је према томе

$$M_z = 0$$

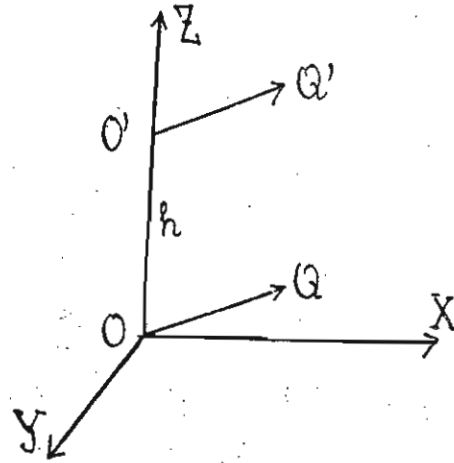
Онда стране силе дају резултантну R и срећ којета је оса M . Та оса M лежи у равнини XY јер је M_z равно нули, та може бити зато, јер M стоји нормално на Z , замислимо са једним срећом који лежи у једној равнини која пролази кроз осу Z . Тај срећ може бити замењен са срећом Q и Q' којета силе на дају две производне шатке осе Z . Иако то може да шатке осе Z

могу дају реакцију је производне величине, то ће тај срећ моћи бити позицијен на осу Z . Сила R шатке може бити позицијен на осу Z , та је зато довољан услов равнотеже

$$M_z = 0$$


тај да је збир статичких моментна страних сила обзиром на осу Z једнак нули. Хоћемо ли да одредимо реакцију осе то ћемо по-

стигнути на овај начин: Оса Z нека буде приврћена у шаткама O и O' ; реакција шатке O нека буде сила Q а реакција шатке O'



сила Q' . Комаповете компонентите нека буду Q_x, Q_y, Q_z и Q'_x, Q'_y, Q'_z . Словне силе нека дају резултатанту R и ње су компоненте R_x, R_y, R_z и сарет који је представљен осом M ије су компоненте M_x, M_y, M_z . Ми можемо према пређашњем такође размити ова су M_x, M_y, M_z статички моментни словних сила обзиром на осе x, y, z или компоненте статичког момента словних сила обзиром на резултантну тачку O . За равнотежу је потребно да је збир компонента свих сила и координата статичких момента обзиром на осе x, y, z равни нули. У правцу x дејствују компоненте R_x, Q_x и Q'_x тако да добијемо ову једнакосту

$$R_x + Q_x + Q'_x = 0$$

а на исти начин

$$R_y + Q_y + Q'_y = 0$$

$$R_z + Q_z + Q'_z = 0$$

Статички моментни словне силе обзиром на осу x представљен је ве-

личном M_x ; сила Q не даје статички моментна обзиром на осу x јер пролази кроз ту осу; статички моментни сила Q' обзиром на осу x једнак је $Q'_y \cdot h$; позитиван је јер ако се према са позитивне стране осе x откреће око те осе у позитивном смеру. Зато мора постојати једнакост

$$M_x + h \cdot Q'_y = 0 \quad 2)$$

на исти начин добијемо за осу y ову једнакосту

$$M_y - h \cdot Q'_x = 0 \quad 2)$$

за осу z једнакосту

$$M_z = 0 \quad 2)$$

Разли сто да величине $Q_x, Q_y, Q_z, Q'_x, Q'_y, Q'_z$ можемо произвољно одабрати, па ће зато торне једнакосте равнотеже 1) и 2) моћи бити задовољене у свакој тачки ако је

$$M_2 = 0$$

јер величине Q немају утицаја. На јед-

$$M_z = 0$$

је у стању равнотеже. Остале величине можемо израчунати из осталих пет једначина, но како имамо шест непознатих а пет једначина, то нећемо моћи одредити свих шест непознатих, али је за теорије величине проблем ипак једнозначно одређен, јер величина

$$Q'_2 + Q_2 = Z$$

и тра улогу једне непознате. Ставимо ли ту величину у зависност од једначина 1) имамо пет једначина са пет непознатих па можемо одредити Q_x, Q_y, Q'_x, Q'_y и Z . Како се сила Z дели у две компоненте од којих једна дејствује на тачку O а друга на тачку O' , то се за апсолутно круто тело не може одредити. За тело у природи одређују се две компоненте правилна наука о еластичности.

3°: Постативно тело може да ротира око осе Z а сам тога може

та осе да крене у својој правци.

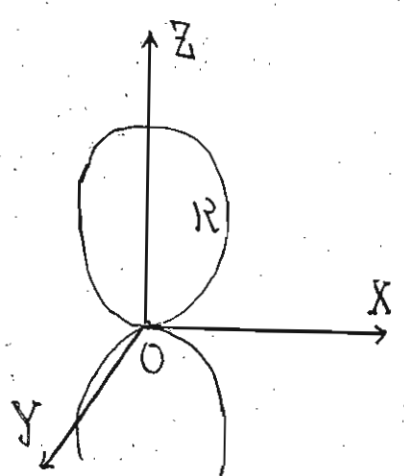
Онда је, кад неби настала ротација око осе Z , довољан услов $M_z = 0$

а кад се неби само померало трансплаторно у правци Z довољан услов $R_z = 0$

- Ово су главне услови равнотеже.

4°: Тело се ослања у једној својој тачки на једну површину.

Та тачка нека буде O . Равнина која тачкара постављано тело је а због тога уједно и подлогу у тачки O нека буде равнина xy иако да је оса Z нормална на подлогу, а зато има реакција подлоге према пре-



заштатом праваца осе Z . За тело R не по-
тира око тачке O пострепитноје да се по-
не силе које на него дејствују дају
резултатнују која пролази кроз тач-
ку O и ј. да буде

$$M_x = 0$$

$$M_y = 0$$

$$M_z = 0$$

Ито да та резултатна R може бити
поштителна од реакције постоје по-
стрепитно је да сада у правац Z и ј. да
буде

$$R_x = 0$$

$$R_y = 0$$

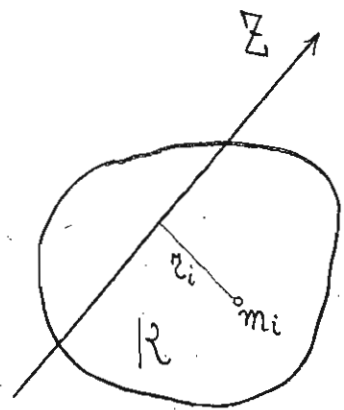
-Ито су сви услови равнотеже. Сем
што мора резултатна сила
бити намерена према постоји
и ј. у нашем случају мора R_z бити
нелативну.

Гунамука

Ррүтора тера.

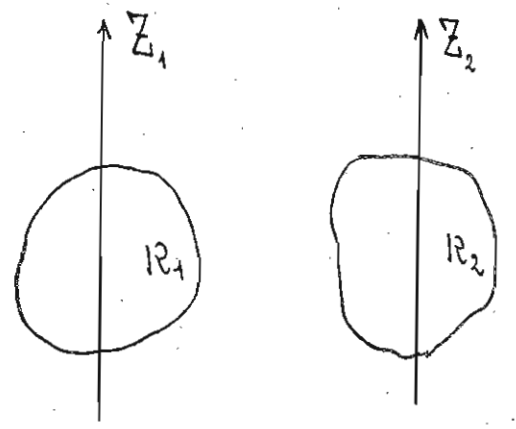
Израчунавање о моментима инерције.

Проучавамо ни кретање једног кружног тела R , то је тело које може бити изграђено из материјалних честица из којих се тело састоји m_1, m_2, m_3, \dots пошто желимо са израчунавањем кинетичке енергије од тела са телом инваријабилно брзице све Z на све те равнине саберемо. Најлакше, који има једну одине



$$J_z = \sum_i m_i r_i^2$$

зависно моментом инерције посматра-
 ралног тела обзиром на осу Z . Ако
 се тело не састоји из дискретних е-
 лемената него ако га сматрамо за
 континуум то тачна сума добива
 облик интеграла. Динамичко зна-
 чење овог израза изазиваће се тек
 касније, а сада ћемо само да спо-
 менемо да су н. пр. два тела R_1 и R_2
 која ротирају око оса Z_1 и Z_2 дина-
 мички еквивалентна ако су жиш-
 ви моменте инерције обзиром на

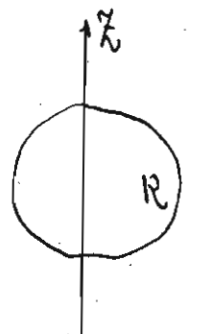


те осе међу
 собом једнаки.
 Неке димензи-
 је потребно да су
 масе објекта те-
 ла једнаке, не-
 то је тачно да су
 те масе око
 оса Z_1 и Z_2 тако распоређене да дају
 исте моменте инерције. Онда ће исти
 систем спољних сила изазвати у

оба случаја ротације истога ка-
 рактера.

Уозимо једно тело
 R . Момент инерције
 овог тела обзиром на
 осу Z нека буде

$$I_z = \sum m_i z_i^2$$

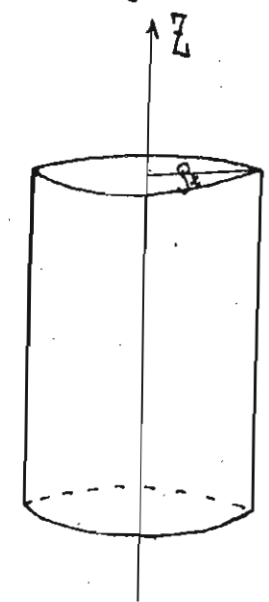


а маса овог тела нека буде

$$M = \sum m_i$$

Замислимо сада ту масу распо-
 ређену по вертикалном једном цилиндру
 тако да је момент инерције овог цилинд-
 ра обзиром на неку
 осу ојет једнак
 I_z ; онда ћемо ради-
 ус овог цилиндра
 R_z одредити на овај
 начин: Момент ин-
 терције овог цилинд-
 ра једнак је

$$I_z = \sum m_i R_z^2$$



а како је S_z за све елементарне концентрисити то је

$$J_z = S_z^2 \sum_i m_i$$

Ми замишљамо да маса порасмешта на то цилиндру буде једнака M и ј.

$$\sum_i m_i = M$$

то је зато

$$J_z = M S_z^2$$

Како нам је J_z и M задато, то је S_z одређено изразом

$$S_z = \sqrt{\frac{J_z}{M}}$$

Ову величину S_z зовемо радиусом инерције тела R обзиром на осу Z . Ова величина игра важну улогу у проблемима динамике.

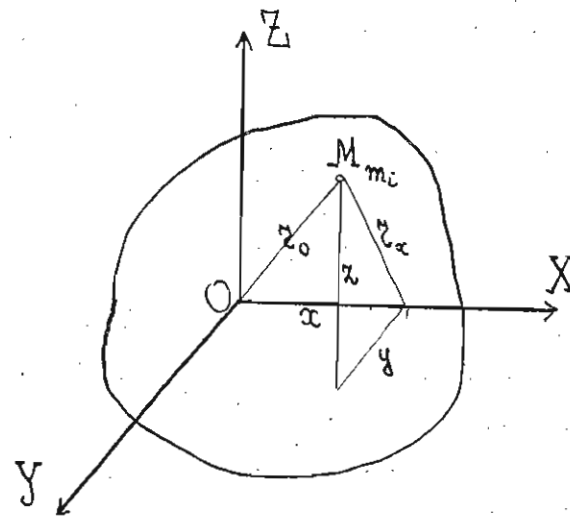
Момент инерције обзиром на координатне осе.

Координатне произвољне тачке M масе m_i постављеног тела обзиром на ортогоналне координатне осе, обзиром на осе X, Y, Z , нека буду: x, y, z . Онда је квадрат одстојања r_x те тачке од осе x једнак

$$r_x^2 = y^2 + z^2$$

то је зато момент инерције постављеног тела обзиром на осу x једнак

$$J_x = \sum_i m_i r_x^2 = \sum_i m_i (y^2 + z^2)$$



На исти начин добијемо

$$J_y = \sum_i m_i (z^2 + x^2)$$

$$J_z = \sum_i m_i (x^2 + y^2)$$

Означимо одступање произвољне тачке M од тачке O са z_0 , што називамо исправ

$$J_0 = \sum_i m_i z_0^2$$

попарним моментом постатичког тела обзиром на тачку O . Такође је

$$z_0^2 = x^2 + y^2 + z^2$$

што је

$$J_0 = \sum_i m_i (x^2 + y^2 + z^2)$$

Из претходних једначина следи

$$J_x + J_y + J_z = \sum_i 2m_i (x^2 + y^2 + z^2) =$$

$$= 2 \sum_i m_i (x^2 + y^2 + z^2) =$$

$$= 2 J_0$$

или

$$J_0 = \frac{1}{2} (J_x + J_y + J_z)$$

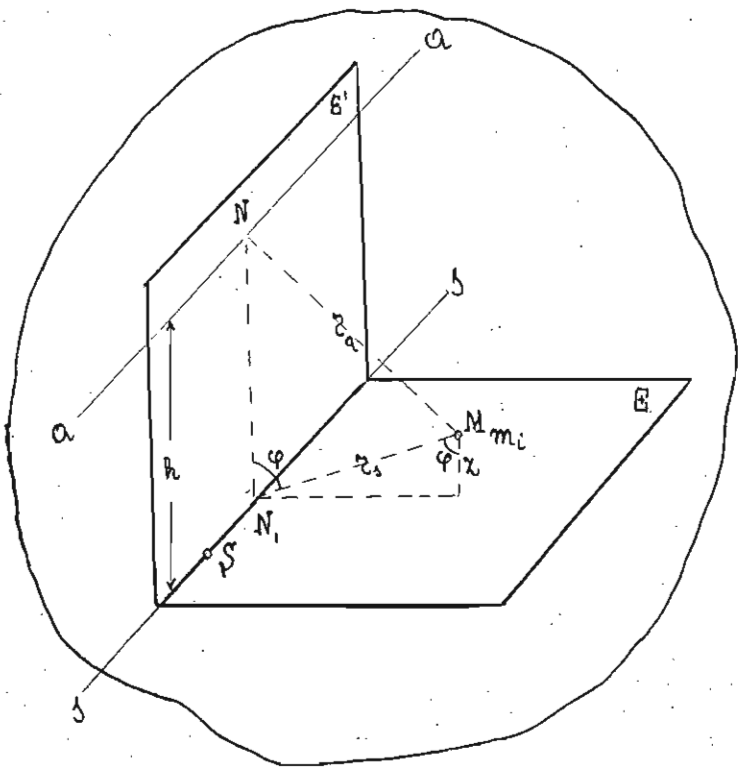
Моменте инерције називају

генералним и моментима тирације

(или жирације), а такође и квадратним инерцијалним моментима за разлику од квадратних планарних момента које добијемо ако елементе једнога тела помножимо са квадратима одступања тачка елемената од једне равни која је инваријабилно везана са телом па све це произвести саберемо.

Штайнерово правило

Уозимо једно тело K . Штежнине тога тела нека буде S . Момент инерције тога тела обзиром на једну



ароб-
вољну о-
су aa' не-
ка буде
 Z_a . Побо-
уимо
кроз те-
жнине
 S једну
осу SS' па-
ралелну
осу aa' .
Момент
инерци-

је постројаног тела обзиром на ту осу SS' нека буде Z_s . Одакојме обезу ова нека буде h . Пшито каква ре-
пазија постоји између момента инерције Z_a и Z_s . Уозимо једну про-
вољну тачку M постројаног тела. Кроз осу SS' положимо равнину E која стоји нормално на равнини E' што пролази кроз обе осе. Одакојме тачке M од равнин E нека буде Z ; којто одакојме од осе SS' нека буде Z_s , а од осе aa' нека буде Z_a . Ко-
ордината z тежнине m_i одакојме тежнине од равнин E дајто је према премањет једнаком

$$z = \frac{\sum m_i z}{\sum m_i}$$

но како је то одакојме равно нули јер тачка S лежи у равнини E , то из тога следи да је

$$\sum m_i z = 0$$

Из троугла MMN следи да Карно-
вој теореме

$$r_a^2 = r_s^2 + h^2 - 2hr_s \cos\varphi$$

Ито како је

$$r_s \cos\varphi = x$$

по добијато једнакосту

$$r_a^2 = r_s^2 + h^2 - 2hr_s$$

Помножимо ову једнакосту са масом m_i постојане тачке па замислимо да смо тачке једнакосте налазили за све тачке постојане тела па сабрали, по добијато ову једнакосту

$$\sum m_i r_a^2 = \sum m_i r_s^2 + \sum m_i h^2 - \sum 2m_i h x$$

Ито како је

$$\sum m_i r_a^2 = J_a$$

$$\sum m_i r_s^2 = J_s$$

по добијато ову једнакосту

$$J_a = J_s + h^2 \sum m_i - 2h \sum m_i x$$

Последњи члан ове једнакосте изгледа ва према пређашњем, а како збир

$$\sum m_i = M$$

представља целокупну масу постојане

телу, по добијато једнакосту

$$J_a = J_s + Mh^2$$

која изражава Штейнерову теорему: Момент инерције J_a једнога тела обзиром на произвољну осу aa једнак је моменту инерције J_s тога тела обзиром на осу ss која пролази кроз тежиште тога тела а паралелна је првој оси увећањем са производом масе тога тела и квадрата одстојања обеју оса.

Овај други члан и.ј. производ Mh^2 једнак је такође моменту инерције обзиром на осу aa што би та имала целокупна маса тела концентрисана у тежишту S .

Имајући сто једнакосту

$$J_s = M \rho_s^2$$

где ρ_s означава радиус инерције обзиром на осу ss , па зато можемо пређашњој једнакосте давати и овај облик

$$I_a = M(p^2 + h^2)$$

Како је h^2 увек позитивно то и све једнакосте следује да је моментална инерција обзиром на све могуће паралелне осе (и тој) најмањи за ону осу која пролази кроз тежиште. И све једнакосте следује закључе да свима осима које су генератрисе цилиндра и ја сва пролази кроз тежиште одговарају иста моментална инерција.

Моментална девијација.

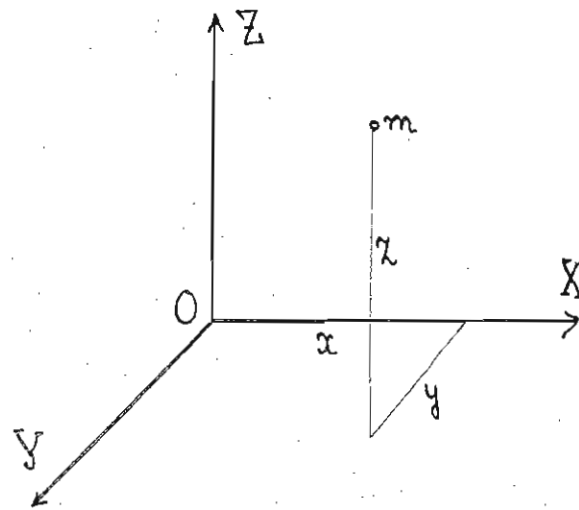
Вектор са степом инваријабилно ортогонални систем x, y, z . Координатне производне шаре тога шара тега.

Буду x, y, z ; маса те шаре тега буде m .
Онда имамо изразе

$$L_x = \sum m y z$$

$$L_y = \sum m z x$$

$$L_z = \sum m x y$$

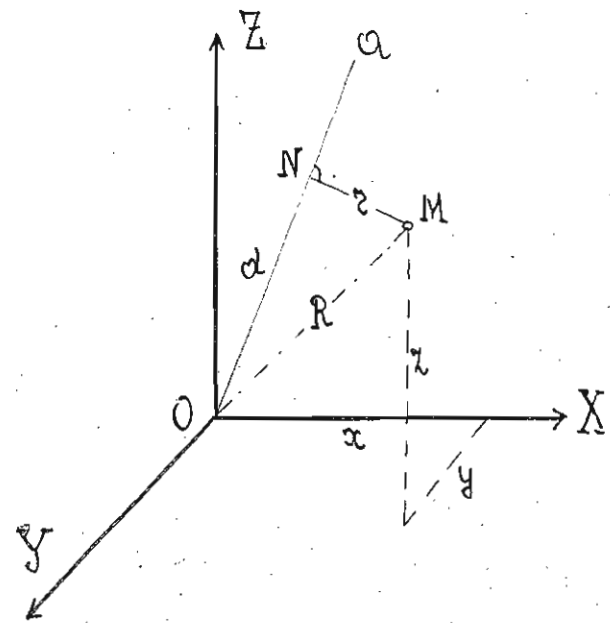


моментална девијација посматраног шара обзиром на координатни систем. Са I_x, I_y, I_z означили смо моменталне инерције шара обзиром на коор-

дигиталне осе. Величине $I_x I_y I_z L_x L_y L_z$ називамо шест ротационних инерционих осе, јер кад су нам те величине познате онда можемо израчунавати моменте инерције тога тела обзиром на сваку произволну осу као што ћемо то да докажемо.

Елипсоид инерције.

Нека су задани моментни инерције $I_x I_y I_z$ ротационних осе обзиром на координатне осе, исто тако и девијациони моментни $L_x L_y L_z$; Нека се нађе моментни инерциони ротационни осе тела обзиром на једну произволну осу a која пролази кроз почетну тачку координатног система и затвара се са осима угла α, β и γ . Као што је познато постоји између тих



верижина α, β и γ ова једначина

$$\cos^2 \alpha + \cos^2 \beta + \cos^2 \gamma = 1 \quad 1)$$

Момент инерције подматричног тела обзиром на осу O биће одређен једначином

$$J_a = \sum m r^2$$

Где m означава масу појединих елемената тога тела а r њихово одстојање од осе O . Њу верижину J_a преба изразити помоћу шест заданих верижина и помоћу углова α, β и γ . Уо спуре негује га је

$$r^2 = R^2 - d^2 = x^2 + y^2 + z^2 - d^2$$

Познато је

$$d = R \cos(\alpha, R)$$

Где (α, R) означава угао што се замишља праву праве α и R . Нај угао једнак је према правилима АНАЛИТИЧКЕ ГЕОМЕТРИЈЕ

$$\cos(\alpha, R) = \cos \alpha \cos(x, R) + \cos \beta \cos(y, R) + \cos \gamma \cos(z, R)$$

Ио познато је

$$\cos(x, R) = \frac{x}{R}$$

$$\cos(y, R) = \frac{y}{R}$$

$$\cos(z, R) = \frac{z}{R}$$

што је

$$d = x \cos \alpha + y \cos \beta + z \cos \gamma$$

Одгаине је

$$d^2 = x^2 \cos^2 \alpha + y^2 \cos^2 \beta + z^2 \cos^2 \gamma + 2xy \cos \alpha \cos \beta + 2yz \cos \beta \cos \gamma + 2zx \cos \gamma \cos \alpha$$

Зато је

$$\begin{aligned} r^2 &= x^2 + y^2 + z^2 - x^2 \cos^2 \alpha - y^2 \cos^2 \beta - z^2 \cos^2 \gamma - \\ &\quad - 2xy \cos \alpha \cos \beta - 2yz \cos \beta \cos \gamma - 2zx \cos \gamma \cos \alpha = \\ &= x^2 \underbrace{(1 - \cos^2 \alpha)}_{\cos^2 \beta + \cos^2 \gamma} + y^2 \underbrace{(1 - \cos^2 \beta)}_{\cos^2 \gamma + \cos^2 \alpha} + z^2 \underbrace{(1 - \cos^2 \gamma)}_{\cos^2 \alpha + \cos^2 \beta} - \\ &\quad - 2xy \cos \alpha \cos \beta - 2yz \cos \beta \cos \gamma - 2zx \cos \gamma \cos \alpha \end{aligned}$$

Зато је

$$\begin{aligned} r^2 &= (y^2 + z^2) \cos^2 \alpha + (z^2 + x^2) \cos^2 \beta + (x^2 + y^2) \cos^2 \gamma - \\ &\quad - 2xy \cos \alpha \cos \beta - 2yz \cos \beta \cos \gamma - 2zx \cos \gamma \cos \alpha \end{aligned}$$

Замислимо га сто овакве једначине написати за све елементе подматричног

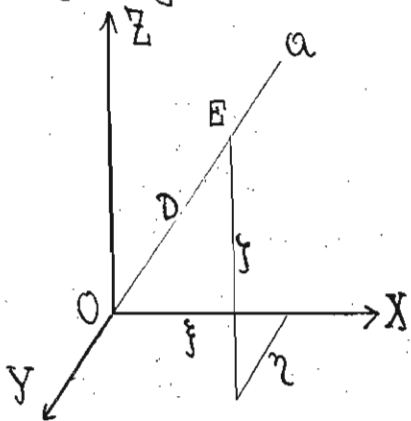
шела, да смо помножили сваку од тих једначина са масом постојећег елемента па сабрали; то добијемо ову једначину

$$\begin{aligned} \sum m r^2 = & \omega^2 \alpha \sum m (y^2 + z^2) + \omega^2 \beta \sum m (z^2 + x^2) + \\ & + \omega^2 \gamma \sum m (x^2 + y^2) - 2 \omega \alpha \omega \beta \sum m x y - \\ & - 2 \omega \beta \omega \gamma \sum m y z - 2 \omega \gamma \omega \alpha \sum m z x \end{aligned}$$

или

$$\begin{aligned} I_a = & I_x \omega^2 \alpha + I_y \omega^2 \beta + I_z \omega^2 \gamma - \\ & - 2 I_{xy} \omega \alpha \omega \beta - 2 I_{yz} \omega \beta \omega \gamma - 2 I_{zx} \omega \gamma \omega \alpha \end{aligned} \quad 2)$$

Питајмо сада како ће се мењати израз I_a ако оса a буде мењала своју оријентацију у простору а пролазила као и досад кроз тачку O . За добијемо јасну слику о зависности изрза I_a од оријентације осе a замислимо да смо на уганом положају осе a пренели дужину d која је инверзно пропорцио-



нално пропорцио-

нална радиусу инерције I_a при чему је као што знамо

$$I_a = \sqrt{\frac{I_a}{M}}$$

Идеја буде дакле

$$D = \frac{I_a^2}{I_a}$$

где је I_a^2 једна позитивна константа. Зато је

$$D = I_a^2 \frac{\sqrt{M}}{\sqrt{I_a}}$$

Ако се мења положај осе a , онда се мења и величина израза I_a , дакле и величина радиуса инерције I_a , па према томе и дужина d , дакле и положај тачке E на правој a . Питајмо на каквљу обршци лежи тачка E ако оса a мења свој положај. Влада дакле да нађемо једну једначину између координата тачке E : ξ, η, ζ и заданих констаната; та једначина биће једначина обршне по којој се креће тачка E ако оса a мења свој положај.

Из ове слеђује

$$\xi = D \cos \alpha = R^2 \frac{\sqrt{M}}{\sqrt{I_a}} \cos \alpha$$

$$\eta = D \cos \beta = R^2 \frac{\sqrt{M}}{\sqrt{I_a}} \cos \beta$$

$$\zeta = D \cos \gamma = R^2 \frac{\sqrt{M}}{\sqrt{I_a}} \cos \gamma$$

Из ове једнакост и једнакости 2) лако елиминисати углаве α, β и γ , па ћемо добити тражену једнакост између ξ, η и ζ и заданих шест констаната. Из последњих једнакости слеђује да је

$$\cos^2 \alpha = \frac{I_a}{R^4 M} \xi^2$$

$$\cos^2 \beta = \frac{I_a}{R^4 M} \eta^2$$

$$\cos^2 \gamma = \frac{I_a}{R^4 M} \zeta^2$$

$$\cos \beta \cos \gamma = \frac{I_a}{R^4 M} \eta \zeta$$

$$\cos \gamma \cos \alpha = \frac{I_a}{R^4 M} \zeta \xi$$

$$\cos \alpha \cos \beta = \frac{I_a}{R^4 M} \xi \eta$$

Ове вредности лако ставити у једнакосту 2) па добијемо на тај начин

$$I_x \xi^2 + I_y \eta^2 + I_z \zeta^2 - 2 I_{xy} \eta \xi - 2 I_{yz} \zeta \xi - 2 I_{zx} \xi \eta = R^4 M \quad 3)$$

Ово је једнакост изражене површине. Ова једнакост је централно симетрична према тачки O јер ако ју задовољава једна известна комбинација (ξ, η, ζ) , дакле једна тачка са тим координатама, онда ју задовољава и тачка са координатама $(-\xi, -\eta, -\zeta)$, јер када ставимо обе групе вредности у једнакосту 3) знаће - не утиче ништа. Обе ове тачке (ξ, η, ζ) и $(-\xi, -\eta, -\zeta)$ леже симетрично обзиром на тачку O . Одстојање тачке O од тачке ϵ једнако је D . То одстојање не може бити бескојно велико јер би онда момент инерције I_a морао бити раван нули, а момент инерције једног коничног тела обзиром на

произвольную ось не может быть равна нулю, так как представляется собой сумму положительных слагаемых, так как масса элемента m всегда положительна, а также площадь и квадрат расстояния. Из этого следует, что коэффициенты величин ξ^2 , η^2 , ζ^2 и одинаковы и всегда положительны.

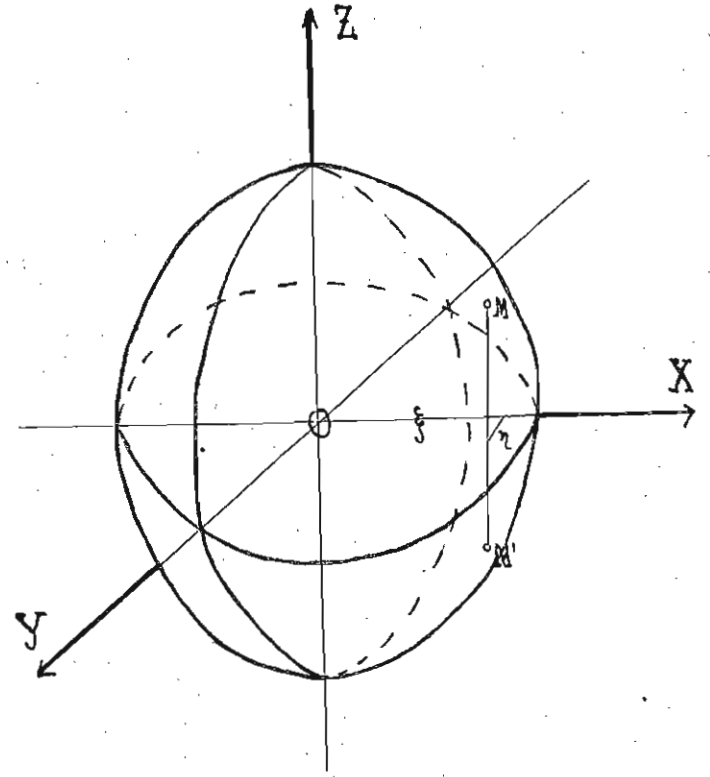
Из всего этого следует, что поверхность второго порядка представляется одинаковым эллипсоидом. Этот эллипсоид называется эллипсоидом инерции по отношению к шпалке O . Этот эллипсоид имеет три оси нормальные к его плоскостям. Длина одной из них представляет максимальный диаметр для всех плоскостей, проходящих через ось; другая представляет минимальный диаметр, а третья является осью для нее. Для всех плоскостей максимум и для нее минимум. С помощью Аналитической Геометрии можно из одинаковых эллипсоидов определить ориентацию этих главных осей по отношению к эллипсоиду в пространстве.

Замислимо да смо координатне осе тако заокренути да се подударују са главним осима елипсоида, тада осе називамо такође главним осима инерције постојаног шпала обзиром на шпалку O . Онда свакој комбинацији (ξ, η)

одговарају две шпалке M и M'

које су симетричне према равнини XY , дакле одговарају две величине y и $-y$ а то значи да ако

је оса Z главна оса инерције, да онда једнакоста елипсоида мора бити исто квадратична обзиром на осу Z , па



дакле ако је оса Z главна оса инерције
величине L_x и L_y износиће нулу:

$$L_x = 0$$

$$L_y = 0$$

На исти начин можемо доказати
да ако је X једна од главних оса инерције, онда је елипсоид симетричан
обзиром на равнину YZ , па зато
једнакоста 2) мора бити исто квад-
ратна обзиром на Z . Критеријум
да је оса X главна оса инерције је
према томе

$$L_y = 0$$

$$L_z = 0$$

а критеријум да је оса Y главна оса
инерције је на исти начин

$$L_z = 0$$

$$L_x = 0$$

Ако смо тако заокренули коорди-
натне осе, онда једнакоста 2) и 3) доби-
јају обе облике

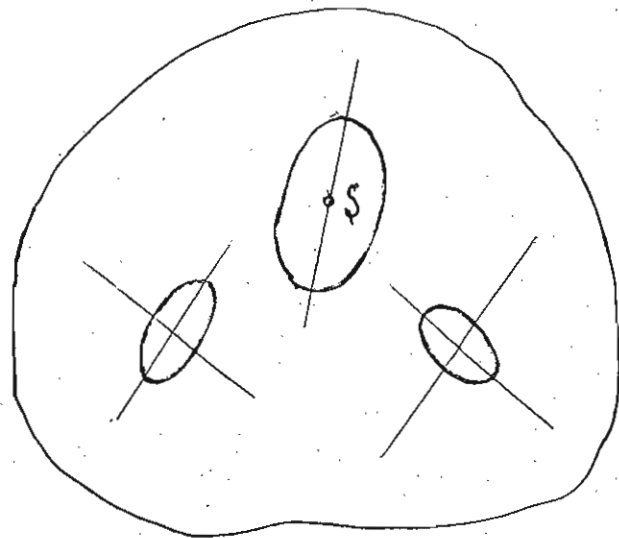
$$I_a = I_x \cos^2 \alpha + I_y \cos^2 \beta + I_z \cos^2 \gamma \quad 2^*)$$

$$I_x \xi^2 + I_y \eta^2 + I_z \zeta^2 = R^2 M$$

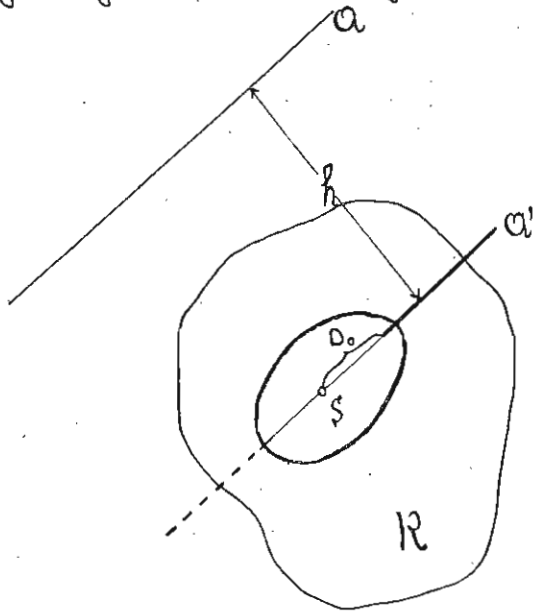
3^*)

За сваку тачку у телу можемо на-
ћи најмање једну централну елипсоид инерције. Сви елипсоиди биће у главном
разлику и различито оријентиса-
ни. Они ће бити тим већи што су мо-
ментни инерције обзиром на уопшту
тачку мањи, па како смо показа-
ли да су од свих паралелних оса
момента инерције обзиром на ону о-
су која иде кроз тежиште најмањи,
то ће елипсоид који одговара те-
жишту бити

највећи. Нај
елипсоид зо-
вемо цент-
ралним е-
липсоидом.
Ако нам је
познат цен-
трални е-
липсоид и-



инерције, онда можемо одредити моменталну инерције за сваку произволну осу a на овај начин: Положимо кроз тежиште S једну осу a' која је паралелна задатој оси a . Та осу a' нека исеца елипсу иза радијуса D_0 . онда је према прелазномет



прелазномет $D_0 = R^2 \frac{\sqrt{M}}{\sqrt{I_{a'}}$

$$D_0 = R^2 \frac{\sqrt{M}}{\sqrt{I_{a'}}}$$

где $I_{a'}$ означава моменталну инерције постојаног тела R обзиром на осу a' . Зато је величина $I_{a'}$ одређена.

$$I_{a'}^2 = R^4 \frac{M}{D_0^2}$$

Доказали смо Штејнерово правило за моменталну инерције обзиром на осу a . I_a једнак

$$I_a = I_{a'} + Mh^2$$

где h означава одстојање обзиром на осу a и a' . Зато је

$$I_a = M \left(h^2 + \frac{R^4}{D_0^2} \right)$$

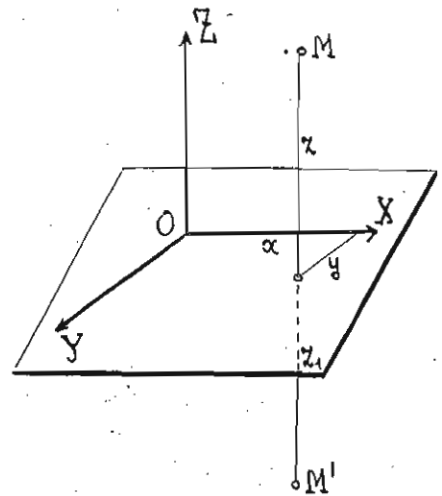
На овај начин смо одредили моменталну инерције обзиром на произволну осу a .

Ако су моментални инерције обзиром на две нормалне осе међусобно једнаке, онда прелазу елипсу инерције у роtaкциону елипсу, а су моментални инерције обзиром на две дијаметре кегеласта екватора међусобно једнаке. Ако су моментални инерције обзиром на три међусобно нормалне осе једнаке, онда прелазу елипсу инерције у кулу. Иако су нпр. централни елипси кугле, октаедра, тетраедра, пентагондрогедра кугле; то следује из тога што можемо кроз тежиште тих тела положити три нормалне осе обзиром на које је материја једнако распоређена.

Примера. Пошаљони еписко-
 иу нашао је Ben Cauchy 1824 године, а
 ми је његову важност за проблеме
 динамике увидео и доказао Пол
Поинсет, па се зато тај епискоид зове
 обично Поинсет-ов епискоид а њиме
 та аутори називају и Cauchy-Poinsot
-ов епискоид. У Binet-овим планар-
 ним квадратним моментима од-
 говара један епискоид. Ми смо показа-
 ли да Binet-ов момент инерције
 добијемо ако елементарне површине
 шела помножимо са квадратом од-
 стојања од једне равнине. Пренесемо
 ми на нормалу те равнине једну ду-
 жину која је инверзно пропорционал-
 на Binet-овом моменту, па конструи-
 шемо ми на тај начин све дужине
 које одговарају свима равнинама ко-
 је иду кроз исту тачку O , што добија-
 мо опет један епискоид. Мислимо да
 пренесемо те дужине тако да су ин-
 верзно пропорционалне исто их одга-

бирамо директно пропорционалне
 моментима, то мисли Poinsot-ови
 епискоиди добијемо Masseillauch-
-ов, а мисли Binet-ови Sulman-ов,
 но од свих епискоиди најважнији је
Poinsot-ов.

Ово је материја построје-
 на симетрично распоређена об-
 зиром на једну равнину тако да си-
 метричним тачкама одговарају јед-
 наке масе, што је свака нормала те
 равнине централна оса построје-
 ног шела обзиром на пројектну тачку
 те нормале у равнини. Доказ: Ода-
 беримо ту рав-
 нину за равни-
 ну xy . Због симет-
 рије одговара
 свакој тачки M
 једна тачка M'
 која има исто x
 и y , исто z но
 противног знака.



И масе обеју шпалака су једнаке. Зато за обе две шпалке M и M' постоји једна-
шина

$$mxz + mxz_1 = 0$$

и једнашина

$$myz + myz_1 = 0$$

јер су масе једнаке, величине x и y ста-
кође међусобно једнаке, а

$$z_1 = -z$$

Обајве једнашине можемо написати
за све симетричне парове шпалака,
иа ако их саберемо, то добијемо
једнашине

$$\sum mxz = 0$$

$$\sum myz = 0$$

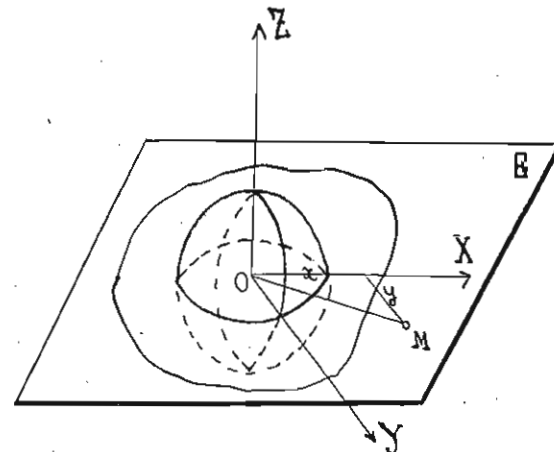
а обе су једнашине, као што смо већ по-
казали, критеријум да је ова Z таб-
на оса инерције.

Ако поставимо шпалку тако ита
облик шпалака итд. ако му је једна ди-
мензија бесконачно мала, онда је
равнина ε која иде кроз њу шпалку

равнина симетрије, иа је зато свака
нормала на шпалку табна оса инер-
ције за про-

дурну шпалку,

а то значи
да остале две
осе леже у рав-
нини ε . Равни-
на ε поудара
се према шп-
те са једним



табним пресеком елипсоида инерци-
је ортогоналне шпалке. Најкритични ели-
соид је табна елипсоид инерције за
шпалку O . У овом случају важе још и
следеће релације: означимо ли координ-
насте произвољне шпалке шпала M са (x, y)
то су моментни инерције обзиром на
координатне осе представљени изра-
зима

$$J_x = \sum my^2$$

$$J_y = \sum mx^2$$

$$I_z = \sum m(x^2 + y^2)$$

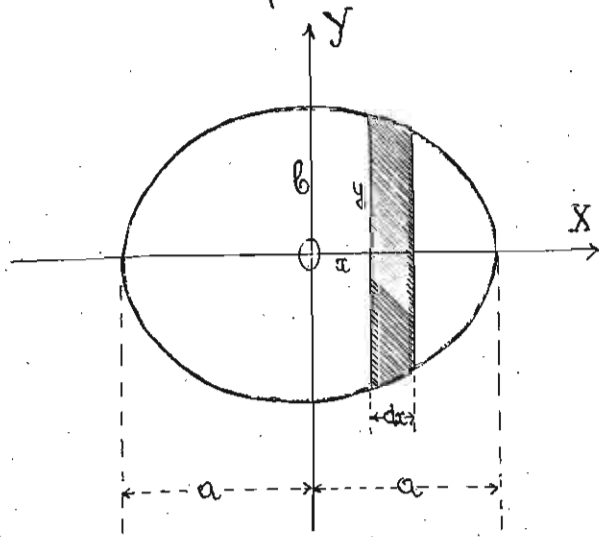
Зато је у овом случају

$$I_z = I_x + I_y$$

Примери:

1° Момент инерције елиптичне плоче.

Узрачунајмо момент инерције елиптичне плоче обзиром на главне осе и на осу која стоји на њима нормално. Елиптична плоча



има масу ρ , па претпоставимо да је хомогена и да је ρ константно. Онда ће тежиште те плоче бити у центру ели-

се, па ће све главне осе те елипсе и

свега осе која на њима нормално стоји бити главне осе централне елиптичне плоче. Једначина елипсе која описује овај елиптични појас је

$$\frac{x^2}{a^2} + \frac{y^2}{b^2} = 1$$

а и б су полусе елипсе. Распишимо елипсу у савезу са главним осима x и y . То је момент инерције плоче уз обзиром на осу y једнак

$$dI_y = \rho z y dx dx$$

па је зато момент инерције елиптичне плоче једнак

$$I_y = \int_{-a}^{+a} dI_y = 2 \int_0^a dI_y$$

дакле

$$I_y = 4\rho \int_0^a y x^2 dx$$

Из једначине елипсе налази се да је

$$y = \frac{b}{a} \sqrt{a^2 - x^2}$$

па је дакле

$$J_y = 4\rho \frac{b}{a} \int_0^a \sqrt{a^2 - x^2} x^2 dx$$

Одговори

ограниче

на је

$$J_y = \rho \frac{b a^3}{a} \int_0^{\frac{\pi}{2}} 4 \sin^2 \varphi \cos^3 \varphi d\varphi$$

Како је

$$4 \sin^2 \varphi \cos^3 \varphi = (2 \sin \varphi \cos \varphi)^2 \cos \varphi = (\sin 2\varphi)^2 \cos \varphi$$

а према обрасцу

$$\sin \frac{\alpha}{2} = \sqrt{\frac{1 - \cos \alpha}{2}}$$

дуће

$$(\sin 2\varphi)^2 = \frac{1 - \cos 4\varphi}{2}$$

та је

$$J_y = \rho b a^3 \int_0^{\frac{\pi}{2}} \frac{1 - \cos 4\varphi}{2} d\varphi$$

Из једнакости суштински је следеће

да је

$$\begin{aligned} \text{за } x=0 & \quad \varphi=0 \\ \text{" } x & \end{aligned}$$

$$\text{за } x=a \quad \varphi = \frac{\pi}{2}$$

та је зато

$$\begin{aligned} J_y &= b a^3 \rho \int_0^{\frac{\pi}{2}} \frac{1 - \cos 4\varphi}{2} d(4\varphi) = \\ &= b a^3 \rho \left\{ \frac{4\varphi}{2} - \frac{\sin 4\varphi}{2} \right\}_0^{\frac{\pi}{2}} = \\ &= b a^3 \rho \left\{ \frac{\pi}{2} - \frac{1}{2} \sin 2\pi \right\} = \\ &= \frac{\pi b a^3 \rho}{2} \end{aligned}$$

или

$$J_y = ab \frac{\pi}{4} \rho a^2$$

Површина елипсоидне плоче је $ab\pi$

а маса плоче

$$ab\pi\rho$$

та је зато

$$J_y = \frac{M a^2}{4}$$

Та исти начин добијемо да је

$$J_x = \frac{M b^2}{4}$$

а J_z је једнако према пређашњем
 $J_z = J_x + J_y$
 гласне

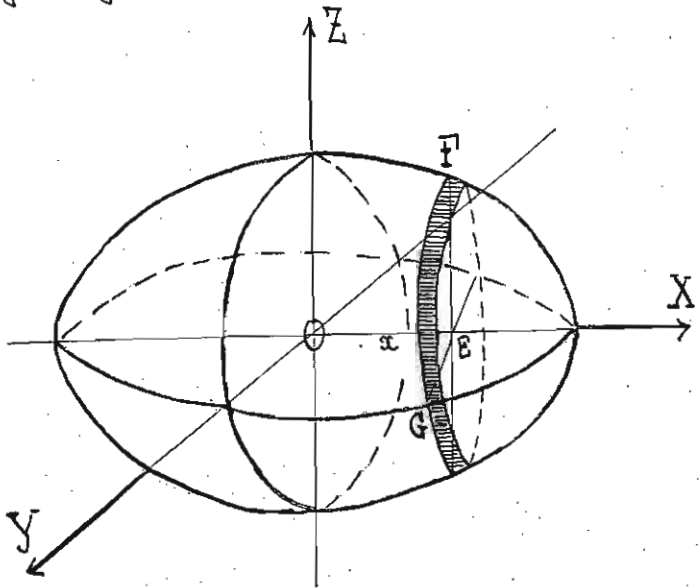
$$J_z = M \frac{a^2 + b^2}{4} = \frac{\pi}{4} \rho a b (a^2 + b^2)$$

2.º Момент инерције елипсоида
 обзиром на његове тлаб
 ил осе.

Једначина елипсоида је

$$\frac{x^2}{a^2} + \frac{y^2}{b^2} + \frac{z^2}{c^2} = 1 \quad 1)$$

где су a, b и c његове полуосе. Изражимо
 његов мо-
 мент инерције
 обзиром
 на осу x .
 Расецимо
 елипсоид
 у беско-
 нитно малим
 ре танге



момент инерције обзиром на осу x .
 Расецимо елипсоид у беско-
 нитно малим ре танге

нормално на осу x . Маса те танге јед-
 така је

$$\pi \cdot \delta F \cdot \delta y \cdot dx \cdot \rho$$

Зато је момент инерције те танге
 обзиром на осу x једна са њом нормално
 на осу y и једна према томе ос-
 товару пређашњем моменту J_z јед-
 така је

$$dJ_x = \pi \cdot \delta F \cdot \delta y \cdot dx \cdot \rho \frac{\delta F^2 + \delta y^2}{4}$$

За да се интегрирају ова два извешта
 ова величине δF и δy изражавамо као
 функције од x . Величина δF је апси-
 сита пресека елипсоида са рав-
 нином xz . Једначину тога пресека
 (још је елипса) добијемо ако у јед-
 начини 1) ставимо $y=0$, гласне

$$\frac{x^2}{a^2} + \frac{z^2}{c^2} = 1$$

одакле је

$$\delta F = \frac{c}{a} \sqrt{a^2 - x^2}$$

Величина δy је ордината пресека е-
 липсоида са равнином xy . Једначи-

На овим пресецима је

$$\frac{x^2}{a^2} + \frac{y^2}{b^2} = 1$$

та је зато

$$y = \frac{b}{a} \sqrt{a^2 - x^2}$$

Зато је

$$dI_x = \pi \rho \frac{bc}{a^2} (a^2 - x^2) \frac{(c^2 + b^2)(a^2 - x^2)}{4a^2} dx$$

одавде

$$\begin{aligned} I_x &= 2\pi \rho \frac{bc(c^2 + b^2)}{4a^4} \int_0^a (a^2 - x^2)^2 dx = \\ &= \pi \rho \frac{bc(c^2 + b^2)}{2a^4} \int_0^a (a^4 - 2a^2x^2 + x^4) dx = \\ &= \pi \rho \frac{bc(c^2 + b^2)}{2a^4} \left(a^5 - \frac{2}{3} a^5 + \frac{a^5}{5} \right) \end{aligned}$$

одавде

$$I_x = \frac{4\pi \rho abc(c^2 + b^2)}{3 \cdot 5}$$

Закренима елипсоида једнака је

$$\frac{4}{3} abc \pi$$

а маса тела

$$M = \frac{4}{3} abc \pi \rho$$

Зато је

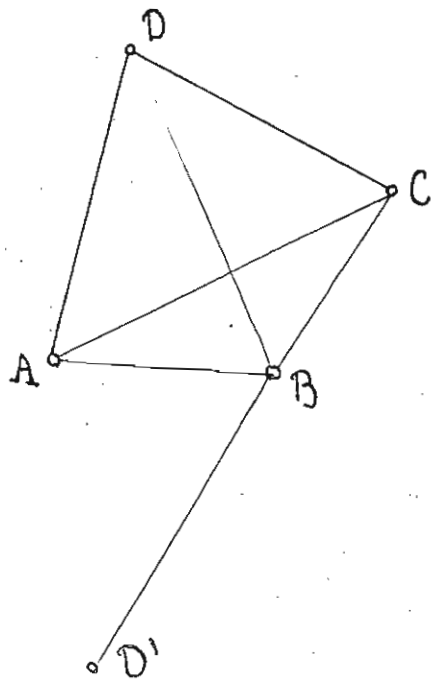
$$I_x = M \frac{c^2 + b^2}{5}$$

Циркуларном пермутацијом добијају се momenti инерције обзиром на остале осе.

Неки елементи кинематике кривих тела.

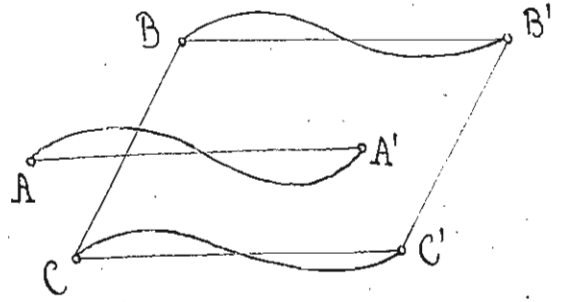
Материјалне тачке једнога кривога тела безалге су инваријабилно једна на другој, па ће зато кретање тачковита тела условљавати извесне релације између путања њихових елемената. Пре свега је јасно да ће кретање посматраног тела бити потпуно одређено ако нам буду дани позната кретања његових трију тачака које не леже у истој правој. Узмимо да познато кретање трију тачака A , B и C и према томе у сваком моменту њихов положај. Онда нам је и положај једне произвољне тачке D посматраног тела познати

јер су одстојања те тачке AD , BD и CD од заданих тачака остала непроменљива а тим одстојањима одређена је и тачка D . Истина тим одстојањима одговара још једна тачка D' која лежи симетрично према првој обзиром на равнину ABC , али како се свака тачка при континуирном кретању тела може појавити само у своје суседне положаје, то ће се моћи потпуно одредити на којој страни равнине ABC лежи тачка D .



Транслаторно или протресивно кретање крутог тела.

Кретање тла крутог тела тако да све тачке неједне описују при истој кретању паралелне и концигуирне путање, онда такво кретање називамо транслаторно. Такође



такође кретање називамо транслаторно. Такође

А, В, С постављених тела описују паралелне и концигуирне путање т.ј.

$$AA' \parallel BB' \parallel CC'$$

и осим тога

$$AA' = BB' = CC'$$

Узато да можемо да је такође

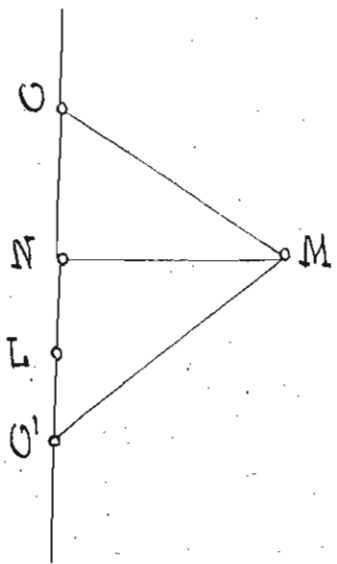
кретање могуће. Одаберимо две произвољне тачке тела В и С; онда је због торних услова права BB' паралелна правој CC' , а те су две праве ојет због тих услова међусобно једнаке. Зато је четириугаоник $BB'C'C$ паралелограм, па је због тога $BC = B'C'$

Ова једнакост показује да се одишоме телу В и С није за време кретања променило. То се може показати за све тачке па је зато то кретање могуће. Тако је $BC \parallel B'C'$

то можемо транслаторним кретањем назвати оно кретање које се једно тело за време свога кретања описује непрекидно паралелно својме почетном положају.

Ротационно крешање.

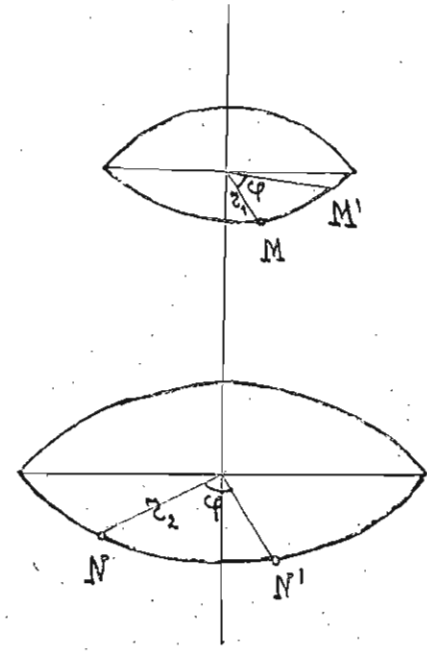
Креше ми се постављамо криво линије тако тако да за време времена крешања одне од којих линија не менјају свој положај, онда је успелница линија да ће све линије које неже на правој која спаја две тачке O и O'



тако L не менја свој положај. Праву

две тачке O и O' одакле линије не померају, јер односања OZ и $O'Z$ пронађене тачке Z не праве одакле, јер је линија криво, непроменљива, а тако је само онда могуће ако и линија Z не менја свој положај. Праву

OO' називамо осом ротације. Како су дане односања OM и $O'M$ једне произвољне тачке M постављамо линија инваријабилна, то је и правој $OO'M$ непроменљива, па ће зато и односање MM тачке M од осе OO' остати за време времена крешања непроменљиво. Тачка M описује према томе један криво линија равнина своји нормално на осе ротације и своји центар одакле u од осе ротације. То важи и за сваку другу тачку тако постављеној кривој линији, па ће и тачка N описује један планар криво. Односања z_1 и z_2 постављених тачака зовемо радиус-векторима.



рима. Иако плоча M остане у прои-
водном времену t угла φ , то ће и
плоча N у истом том времену ои-
стати ићи под углом φ , јер се одви-
јање плоча M и N не мења за време
кретања, а то је само онда могуће
ако се обе плоче помере за исти угао.
Од плоче до плоче мења се време
шете s , а од времена до времена
угао φ . Ићи што та плоча M у вре-
мену t превазила је

$$s = \zeta_1 \varphi$$

та како је ζ_1 независно од времена
то је брзина v мобилне плоче једнака

$$v = \zeta_1 \frac{d\varphi}{dt}$$

или ако означимо

$$\frac{d\varphi}{dt} = \omega$$

и назвемо угловном брзином, то је

$$v = \zeta_1 \omega$$

Разлику то да су углови φ за које
се померају плоче постојаног тела

у истом интервалу времена јед-
наки. Зато ће ω бити у црвеном
моменту времена једнак за све
плоче постојаног тела, та ће бр-
зина v_2 плоче N бити

$$v_2 = \zeta_2 \omega$$

то следује из тога што је пут s_2 плоче
 N у времену t једнак

$$s_2 = \zeta_2 \varphi$$

та се диференцирањем добија сред-
ња једнакост.

Акцелерација p мобилне плоче
је једнака је

$$p = \frac{dv}{dt} = \zeta_1 \frac{d^2\varphi}{dt^2}$$

Величину

$$y = \frac{d^2\varphi}{dt^2}$$

називамо угловном акцелерацијом, то
је зато

$$p = \zeta_1 y$$

а тангентцијална сила P_2 која ути-
че на мобилну плочу M које маса

Нека буде m маса је

$$P_z = m \frac{dv}{dt} = m \alpha_z \gamma$$

Из ових разлога као и пре је у једном укупном моменту времена γ за све тачке тела исто.

Ако је угловна брзина ω константна, онда је γ равно нули, та ротацију називамо униформном. Ако је γ позитивно онда је ротација убрзана, а ако је негативно она је успорена.

D'Alembert-ов принцип

Постављамо кретање једног произвољног система материјалних тачака. Тај систем може бити једно круто тело али не мора исто се може састојати и из једног или више система крутих тела везаних у појединим тачкама један на други, а могу поједини делови тога система бити и слободни. Уозимо кретање једне тачке тога система, та ће та тачка у укупном моменту имати једну известу акцелерацију γ . Ако су координате те тачке (x, y, z) , онда је та акцелерација представљена векторним збиром

$$g = \left(\frac{d^2x}{dt^2}\right) + \left(\frac{d^2y}{dt^2}\right) + \left(\frac{d^2z}{dt^2}\right)$$

Затраже казују да се комитенте и мају сабрали векторски. Ту једна-
чину моћи смо написали и у овом
облику

$$g = \frac{d^2x}{dt^2} i + \frac{d^2y}{dt^2} j + \frac{d^2z}{dt^2} k$$

где i , j и k означају јединичне век-
торе у правцима координатних о-
са. На ту постављану талку деј-
ствују неке од спољних сила које
утичу на постављану систем. Ре-
зултатна тих спољних сила нека
буде F . Све што утичу на постав-
љану талку и неке од интерних
сила постављаног система т.ј. си-
ле које дејствују између постав-
љане талке система и оних талка
са којима је та талка у вези. Резул-
татна тих интерних сила нека
буде f . Моћна талка извађа, као
што смо видели алгебраичкију g

та ако жене масу означимо са m ,
то знали да се она талко креће као
окако би на њу дејствовала си-
ла mg . Ту силу називамо сфере-
тивном силом. На постављану тал-
ку дејствују две силе F и f , а она
извађа кретање као како би на њу
дејствовала сила mg . Знали да
сфертивна сила мора бити ре-
зултатна сила F и f да бисмо
добили постављану кретање, дакле

$$F + f = mg$$

или

$$F + f + (-mg) = 0$$

Торна једначина казује да се спољна
сила F , интерна сила f и инта-
тивна узета сфертивна сила mg
држе у равнотежи. То важи за
сваку талку система, на најши-
мо ми овако једнаким за сваку
талку та саберемо, то добијемо
ову једначину

$$\sum \mathcal{F} + \sum \mathcal{f} + \sum (-m_i g) = 0$$

или

$$\sum \mathcal{F} + \sum \mathcal{f} = \sum m_i g$$

На постављени систем дејствоваће су силе представљене сумом $\sum \mathcal{F}$, а изазване су у свобри силе представљене сумом $\sum m_i g$, па према D'Alembert-овом принципу морају да брза система сила међу собом бити еквивалентна и.ј. постављени систем тела прометно је статичке силе у еквивалентни систем, а то знали није у свобри ни једну од статичких сила поштито итали калкулу нову силу свобри. Зато је дакле

$$\sum \mathcal{F} = \sum m_i g$$

па је због тога

$$\sum \mathcal{f} = 0$$

-знали да су се интерне силе међу собом поштито. Ово поштитовање интерних сила спедује у општом и се познатот принципта реакције и

реакције јер су гбе и гбе од интерних сила увек једнаке па се поштитовају.

D'Alembert-ов принцип може изразити и овако:

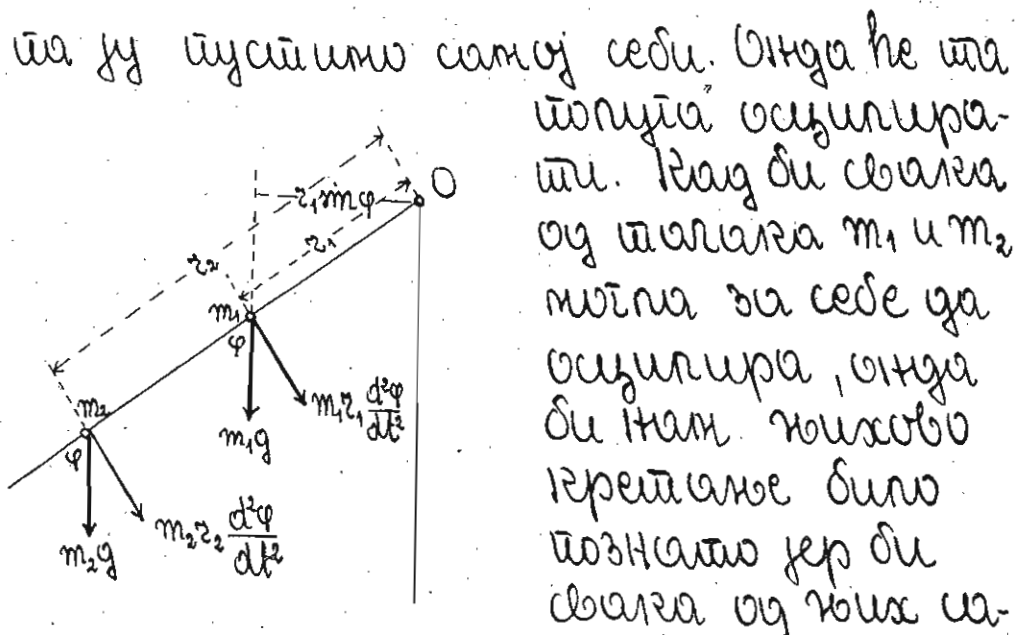
$$\sum \mathcal{F} + \sum (-m_i g) = 0$$

и.ј. Задане силе статичке и еркетинв-не силе које су се појавиле италивно узете гуре се у равнотежи.

Овај принцип своди према томе свак проблем динамике на проблем Статике.

Пример:

Две материјалне талке масе m_1 и m_2 везане су међу собом општом без тежине која се може окретиати око талке O. На те талке дејствоје од статичких сила тежине талки, дакле на прву талку сила $m_1 g$ а на другу $m_2 g$. Померимо их општу у хоризонталној положају у којој



иа су иуцаишо самој себи. Онда ће иа
попуца осцилира-
ти. Како би свала
оу шалака m_1 и m_2
мога за себе да
осцилира, онда
би нам похово
кретане био
познато јер би
свала оу пох са-

мивала једно математско клати-
но, а похово сто кретане већ иста-
тали. Диференцијалне једначне
похово кретане биле би у том
случају за прву шалку

$$z_1 \frac{d^2 \varphi}{dt^2} + g m \varphi = 0$$

а за другу

$$z_2 \frac{d^2 \varphi}{dt^2} + g m \varphi = 0$$

Шалко би првине осцилација прве
шалке био једно, према пређашњем,
једнакном

$$T = \pi \sqrt{\frac{z_1}{g}} \left\{ 1 + \left(\frac{1}{2}\right)^2 m^2 \frac{d}{2} + \dots \right\}$$

а за другу шалку

$$T = \pi \sqrt{\frac{z_2}{g}} \left\{ 1 + \left(\frac{1}{2}\right)^2 m^2 \frac{d}{2} + \dots \right\}$$

где d означава амплитуду. Како што
видимо из ових једначана периоде
неди биле једнаке због неједнакости
функције крива, иа би криве клатно
ишј. маса m_1 осциловати брже него ма-
са m_2 . У нашем случају обе масе
независно велане иа присилане да
извађају осцилације исте периоде.
Зато ће се осцилације масе m_2 мо-
раати убрзати а масе m_1 успорити.
Ишвајмо гавне карово ће кретане
извађати обе шалке када су међу-
одно стојене. У почетном моменту
је брзина прве шалке v_1 једнака

$$v_1 = z_1 \frac{d\varphi}{dt}$$

а брзина друге шалке

$$v_2 = z_2 \frac{d\varphi}{dt}$$

Обе шалге кружу се по кружу па су
 према шоме еферктивне силе које на
 њих дејствују обе: тангенцијална

$$F_t = m \frac{dv}{dt}$$

и центрифугална

$$F_f = m \frac{v^2}{r}$$

Јер су само пој дејствују на шалге
 мобилна шалга извађана кружно
 кретање са радијусом r и са брзином
 v . Зато су еферктивне силе које на
 шалгу m_1 дејствују обе

$$m \frac{dv_1}{dt} = m_1 r_1 \frac{d^2\varphi}{dt^2}$$

и сила

$$m_1 \frac{v_1^2}{r_1} = m_1 r_1 \left(\frac{d\varphi}{dt} \right)^2$$

Еферктивне силе које дејствују на ма-
 су m_2 једнаке су на исти начин

$$m_2 \frac{dv_2}{dt} = m_2 r_2 \frac{d^2\varphi}{dt^2}$$

$$m_2 \frac{v_2^2}{r_2} = m_2 r_2 \left(\frac{d\varphi}{dt} \right)^2$$

Сем шоме дејствују на шалге две
 шалге шоме силе

$$m_1 g$$

$$m_2 g$$

Према Д'Алемберт - овом принципу
 морају се ших шоме шали, при
 чему зетире еферктивне силе ваља
 узети са негативним знаком, гр-
 жати у равнотежи. Све силе пе-
 же у истој вертикалној равнини,
 па је услов равнотеже изражен и-
 пр. шиме да збир њихових ста-
 тилних момента обзиром на про-
 изволну шалгу њихове равнотеже мо-
 ра бити једнак нули. Одаберемо ли
 као шу шалгу шалгу O , то видимо
 да центрифугалне силе прве и друге
 шалге пролазе кроз шу шалгу. Због
 шоме су њихови статилни моментни
 обзиром на шу шалгу једнак нули,
 па се и не појавују у једнакости.
 Остале још само зетире силе: две
 тангенцијалне и две силе теже. Тан-

Тензијалне силе нормалне су на радиус-векторима z_1 и z_2 а силе тежне заједнички за радиус-векторима угла φ . Зато ће једналина која изражава да је збир моментних сила око тачке O равни нули имати овај облик

$$m_1 z_1 \frac{d^2 \varphi}{dt^2} z_1 + m_2 z_2 \frac{d^2 \varphi}{dt^2} z_2 + m_1 g z_1 \sin \varphi + m_2 g z_2 \sin \varphi = 0$$

У овој једналини имају два члана који знају зато јер је тангентна сила позитивна када дејствује у правцу у којем се φ увећава, но ми морамо узети еферентне силе негативне па зато заједну све као што се то силе види у истом смислу око тачке O . Горњој једналини можемо дати и овај облик

$$(m_1 z_1^2 + m_2 z_2^2) \frac{d^2 \varphi}{dt^2} + (m_1 z_1 + m_2 z_2) g \sin \varphi = 0$$

или

$$\frac{m_1 z_1^2 + m_2 z_2^2}{m_1 z_1 + m_2 z_2} \cdot \frac{d^2 \varphi}{dt^2} + g \sin \varphi = 0$$

Означимо величину

$$\frac{m_1 z_1^2 + m_2 z_2^2}{m_1 z_1 + m_2 z_2} = \lambda$$

та година једналину

$$\lambda \frac{d^2 \varphi}{dt^2} + g \sin \varphi = 0$$

Ова једналина одређује наш кретање система. Како малево кретање година бисмо као да једна једна малена промените масе а у одговарајућој осцилационој око тачке O , јер ово је уједно и диференцијална једналина математичког конула дужине λ . Па шибетна тачка која се налази у одговарајућој λ од тачке O и која извађа исте осцилације које и тачка O m_1, m_2 односно обе тачке m_1 и m_2 као у којем зове се центар осцилације.

Главне једначине Галилејеве система.

Уозимо један систем материјалних тачака и у њему једну материјалну тачку масе m . Координате ње тачке обзиром на један инертни систем имају брзу x, y, z . Онда су компоненте акцелерације ње тачке у уозеном моменту у правцима координатних оса једнаке

$$\frac{d^2x}{dt^2}, \frac{d^2y}{dt^2}, \frac{d^2z}{dt^2}$$

та зато дејствује на њу материјалну тачку једна ефикасна сила која има све компоненте

$$m \frac{d^2x}{dt^2}, m \frac{d^2y}{dt^2}, m \frac{d^2z}{dt^2}$$

На уозену тачку има се тако дејствује једна стопна сила која има компоненте

$$X, Y, Z$$

Уозимо ни све тачке система, то се према Д'Алмберт-овом принципу систем стопних сила мора изражавати у равнотежи са системом инертивно узетих ефикасних сила, а то значи према правилима статике да збир компоненти тих сила у сва три правца координатних оса, а осим тога и збир статичких момента тих сила обзиром на координатне осе мора бити једнак нули. Пренесемо ли оузмах инертивне гравитационе силе од ефикасних сила на другу страну, то добијемо следеће шест једначина

$$\sum m \frac{d^2 x}{dt^2} = \sum X$$

$$\sum m \frac{d^2 y}{dt^2} = \sum Y$$

$$\sum m \frac{d^2 z}{dt^2} = \sum Z$$

или умножив

$$\sum (xm \frac{d^2 y}{dt^2} - ym \frac{d^2 x}{dt^2}) = \sum (xy - yx)$$

или наоборот же

$$\sum m (x \frac{d^2 y}{dt^2} - y \frac{d^2 x}{dt^2}) = \frac{d}{dt} \sum m (x \frac{dy}{dt} - y \frac{dx}{dt})$$

первое убеждено дифференцированием
на обеих частях по времени по формулам зам-
на для обеих частей дифференцирование (персе
два знака отрицательны); второе
остане при дифференцировании
формулы обе стороны

$$\frac{d}{dt} \sum m (x \frac{dy}{dt} - y \frac{dx}{dt}) = \sum (xy - yx)$$

$$\frac{d}{dt} \sum m (y \frac{dz}{dt} - z \frac{dy}{dt}) = \sum (yz - zy)$$

$$\frac{d}{dt} \sum m (z \frac{dx}{dt} - x \frac{dz}{dt}) = \sum (zx - xz) \quad 2)$$

1)

Обе части дифференцируем 1) и 2) по времени
Получим дифференциальные уравнения

2)

Непосредне конзервације у тловој једнакости динамике.

Координате

ξ_0, η_0, ζ_0

материјална систематна система
материјалних тачака одређене u ,
као што знамо, једнакости

$$M \xi_0 = \sum m x$$

$$M \eta_0 = \sum m y$$

$$M \zeta_0 = \sum m z$$

где је

$$M = \sum m$$

и означава масу читаве система.
Диференцирајмо ове једнакости по вре-
мену; то добијемо

Величине

$$M \frac{d\xi_0}{dt} = \sum m \frac{dx}{dt}$$

$$M \frac{d\eta_0}{dt} = \sum m \frac{dy}{dt}$$

$$M \frac{d\zeta_0}{dt} = \sum m \frac{dz}{dt}$$

2)

$$\frac{d\xi_0}{dt} = V_x$$

$$\frac{d\eta_0}{dt} = V_y$$

$$\frac{d\zeta_0}{dt} = V_z$$

1) прегледавају кинематичке брзине
материјалних тачака, а величине

$$\frac{dx}{dt} = v_x$$

$$\frac{dy}{dt} = v_y$$

$$\frac{dz}{dt} = v_z$$

аредитављају компонентне брзине мо-
билне плоче. Зато постоје једнакосте

$$M V_x = \sum m v_x$$

$$M V_y = \sum m v_y$$

$$M V_z = \sum m v_z$$

Произукат масе материјалне плоче
са брзином названи смо квантитетом
кретања; зато величине

$$m v_x, m v_y, m v_z$$

аредитављају компонентне кванти-
тети кретања појединих матери-
јалних плоча, а величине

$$M V_x, M V_y, M V_z$$

аредитављају компонентне кванти-
тети кретања тежине која би
у њему била сконцентрирана и-
става маса система. Једнакосте 3)
нам показују да је векторски збир
квантитета кретања свих пла-
чак апсолутног система једнак
квантитету кретања што би та
мала једна фронтална материјална

плоча која би се кретала са тежиш-
тем а имала масу једнаку маси
целокупног система.

Диференцирајмо једнакосте 2)
поново по времену; ако добијемо

$$M \frac{d^2 \xi_0}{dt^2} = \sum m \frac{d^2 x}{dt^2}$$

$$M \frac{d^2 \eta_0}{dt^2} = \sum m \frac{d^2 y}{dt^2}$$

$$M \frac{d^2 \zeta_0}{dt^2} = \sum m \frac{d^2 z}{dt^2}$$

Узмето ми у обзир једнакосте 1) пре-
ђашњег одељка, ако добијемо све
једнакосте

$$M \frac{d^2 \xi_0}{dt^2} = \sum X$$

$$M \frac{d^2 \eta_0}{dt^2} = \sum Y$$

$$M \frac{d^2 \zeta_0}{dt^2} = \sum Z$$

Све једнакосте показују да се тежине

система креће исто тако као иако
би у њему била центриривана
материјална маса система и иако би та
маса дејствовала директно без
промене величине и правца све
стране силе. Ове једнакости изража-
вају Нютонов закон кретања те-
жине система. Из овог закона
следи да интерне силе немају ни-
каког утицаја на кретање те-
жине. Интерним силама не мо-
же се тежине измерити. Зами-
слимо ли н. пр. на асимпотику плат-
иним шината један вагон напуњен
са каменом; иако тај вагон миру-
је; онда се вагово тежине нала-
зи у миру у једном одређеном по-
ложјају. Уобичајно ли из вагона
један шперт, то је та промена у
распореду материјала система
изведена интерним силама и за-
то се тежине материјала система

који је сада добро урину обрне
не може измерити. У копно се
шперт измери на једну страну
у копно се материјал вагон измери
на другу да би тежине остало
неизмерно. Једно издужење шперт
из вагона описује баланисту тежину
н. ј. вагово тежине описује у
тежину. Распрши ли се то шперт,
то ће се поједини вагови романи
кретати даље шперт да ова вагово
заједничко тежине описује према
у баланисту тежину.

Вектори равнотеже кретања
имају своје статичке момен-
те, та су ти статички моменти
вектора равнотеже кретања
шперт m са координатима (x, y, z)
представени овим изразима: ком-
поненте су

$$m \frac{dx}{dt}, m \frac{dy}{dt}, m \frac{dz}{dt}$$

а статички моменти обзиром на

координатите се джигарки су време
шоме

$$x m \frac{dy}{dt} - y m \frac{dx}{dt}$$

или

$$m x \frac{dy}{dt} - m y \frac{dx}{dt}$$

ситуациони моментни равенствата
кретанова обзором на осу z ,

$$m y \frac{dz}{dt} - m z \frac{dy}{dt}$$

обзором на осу y ,

$$m z \frac{dx}{dt} - m x \frac{dz}{dt}$$

обзором на осу x . Саберемо ни две
те ситуационе моментне шо годујамо
ситуациони моментни равенствата
кретанова шитавот система. Он ће
бити време шоме предизабрен о-
вим израсумо

$$\sum (m x \frac{dy}{dt} - m y \frac{dx}{dt})$$

$$\sum (m y \frac{dz}{dt} - m z \frac{dy}{dt})$$

$$\sum (m x \frac{dx}{dt} - m x \frac{dx}{dt})$$

Те моментне изасумо и уловитим
моментима шоме шитавот система.
Пређајуће моментне

$$\sum m \frac{dx}{dt}, \sum m \frac{dy}{dt}, \sum m \frac{dz}{dt}$$

Изасумо интегралним равенствата
ма кретанова. Шо последних трију
правних джигарки джигарки сле-
дује ша су диференцијални рво-
учени и уловитим равенствата пре-
шана шо времену джигарки ситуаци-
оним моментима шитавот система об-
зором на шите шо

$$\frac{d}{dt} \sum (m x \frac{dy}{dt} - m y \frac{dx}{dt}) = \sum (x y - y x)$$

$$\frac{d}{dt} \sum (m y \frac{dz}{dt} - m z \frac{dy}{dt}) = \sum (y z - z y)$$

$$\frac{d}{dt} \sum (m z \frac{dx}{dt} - m x \frac{dz}{dt}) = \sum (z x - x z)$$

и шрве шри джигарки оу правних

Једначина динамике можемо писати у облику

$$\frac{d}{dt} \sum m \frac{dx}{dt} = \sum X$$

$$\frac{d}{dt} \sum m \frac{dy}{dt} = \sum Y$$

$$\frac{d}{dt} \sum m \frac{dz}{dt} = \sum Z$$

Како је познато да су диференцијалне једначине линеарне једначине претходно постављеног система по времену једнаке збире компоненти апсолутне сила.

Услови једначина претходно постављеног система обзиром на осу Z представљен је изразом

$$\sum (m_x \frac{dy}{dt} - m_y \frac{dx}{dt})$$

При томе је претпостављено да је координатни систем инерцијалан. Уведимо сада један помиљан координатни систем $\bar{x}, \bar{y}, \bar{z}$ који се по-

мерају релативно у постојећем систему и који се креће са постојећем паралелно.

Своје почетно положају који постојећем инерцијалном систему паралелан положају x, y, z . Координате постојеће инерцијалне системе

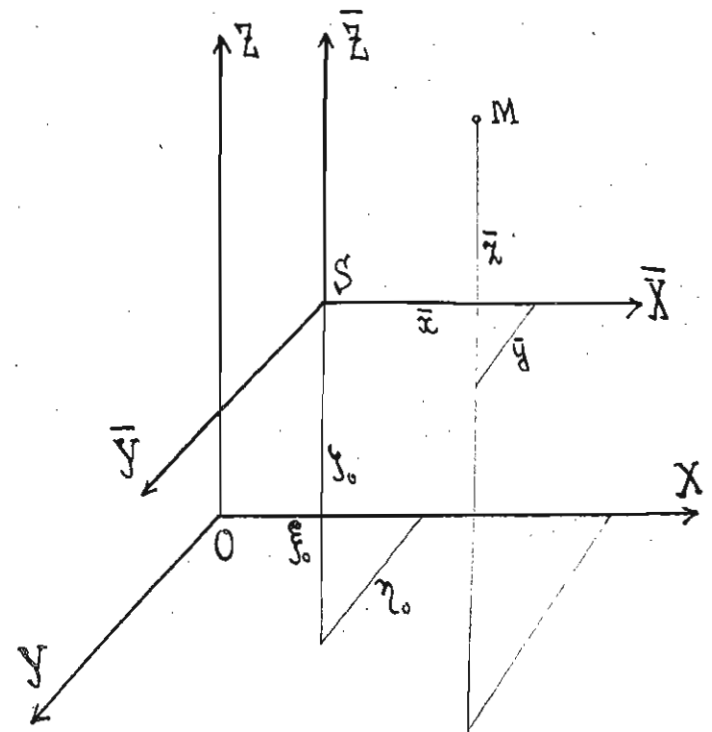
буду (ξ_0, η_0, ζ_0) , а координате произвољне тачке M обзиром на инерцијални систем $(\bar{x}, \bar{y}, \bar{z})$. Онда постоје једначине

$$x = \xi_0 + \bar{x}$$

$$y = \eta_0 + \bar{y}$$

$$z = \zeta_0 + \bar{z}$$

Судбину систему обе вредности y



торкони испраз за утробити релативитет
критериума; то гудујемо

$$\begin{aligned} & \sum m \left(\xi_0 \frac{d\eta_0}{dt} - \eta_0 \frac{d\xi_0}{dt} \right) + \sum m \left(\bar{x} \frac{d\bar{y}}{dt} - \bar{y} \frac{d\bar{x}}{dt} \right) + \\ & + \sum m \left(\xi_0 \frac{d\bar{y}}{dt} - \eta_0 \frac{d\bar{x}}{dt} \right) + \sum m \left(\bar{x} \frac{d\eta_0}{dt} - \bar{y} \frac{d\xi_0}{dt} \right) = \\ & = \left(\xi_0 \frac{d\eta_0}{dt} - \eta_0 \frac{d\xi_0}{dt} \right) \frac{\sum m}{m} + \sum m \left(\bar{x} \frac{d\bar{y}}{dt} + \bar{y} \frac{d\bar{x}}{dt} \right) + \\ & + \xi_0 \sum m \frac{d\bar{y}}{dt} - \eta_0 \sum m \frac{d\bar{x}}{dt} + \frac{d\eta_0}{dt} \sum m \bar{x} - \frac{d\xi_0}{dt} \sum m \bar{y} \end{aligned}$$

Класично смо га користимо уопште извр-
гунајити систем $\bar{x}, \bar{y}, \bar{z}$ неки у те-
жкити, па због тога поставе једина-
чине

$$\sum m \bar{x} = \sum m \bar{y} = \sum m \bar{z} = 0$$

па је због тога уопште

$$\sum m \frac{d\bar{x}}{dt} = \sum m \frac{d\bar{y}}{dt} = \sum m \frac{d\bar{z}}{dt} = 0$$

па ће због тога утробити релативитет
критериума обзиром на осу \bar{z} бити
прегитавен овим изразом

$$\left(\xi_0 M \frac{d\eta_0}{dt} - \eta_0 M \frac{d\xi_0}{dt} \right) + \sum m \left(\bar{x} \frac{d\bar{y}}{dt} - \bar{y} \frac{d\bar{x}}{dt} \right)$$

Урбу знак овога израза прегитав-
но утробити релативитет критериума
што би га имала маса M својен-
присапа у тежкити обзиром на из-
оригинајити систем x, y, z ; гудујемо
прегитавно утробити релативитет
критериума поставити систем
 $\bar{x}, \bar{y}, \bar{z}$. Диференцијални координате
тога утробити релативитет критериума
па времену једнак је сити-
ком моменту стопних сила обзи-
ром на ишту осу \bar{z} . Узметом сити-
тајити моменту стопних сила об-
зиром на тежкити систем и.ј.
топожимо на систем x, y, z обзиром
на коју узимамо сити-тајити момен-
те у тежкити, то је отуда

$$\xi_0 = 0$$

$$\eta_0 = 0$$

$$\xi_0 = 0$$

та зато гудујамо ову једначину

$$\frac{d}{dt} \sum m(\bar{x} \frac{d\bar{y}}{dt} - \bar{y} \frac{d\bar{x}}{dt}) = \sum (\bar{x} Y - \bar{y} X)$$

Ова једначина казује да кретање система око тежишта зависи само од централне и од спиралних момената спиралних сила обзиром на то тежиште.

До садање резултате можемо обаво реперитикулисати: тежиште централне система крете се тако као као да у њему била својцентрисална гитавна маса система и дејствовале све спиралне силе директно на тежиште. Означимо ли резултатну спиралних сила са R а централну са M , то кретање тежишта зависи само од резултатне R . Ми можемо централном систему гудати произвољне централне силе док та централна сила неметити резултатну R та неће према томе променити ни кретање

тежишта. Кретање система око тежишта зависи само од спиралних момената сила обзиром на то тежиште M . Ми можемо гудати у тежишту систему произвољну силу; док та сила немена централна M , јер је њен спирални момент обзиром на тежиште раван нули. Ми можемо према томе у тежишту гудати и силу R која ће се са силом R поинтирати, кретање система око тежишта остаје непромењено. Систем се крете око тежишта тако као као да тежиште било инерцијно а на систем дејствовало само централна M . Ови закони зову се законима независности транспарације система од ротације, та дозвољавају да се кретање једног система расстави у два независна проблема и то:

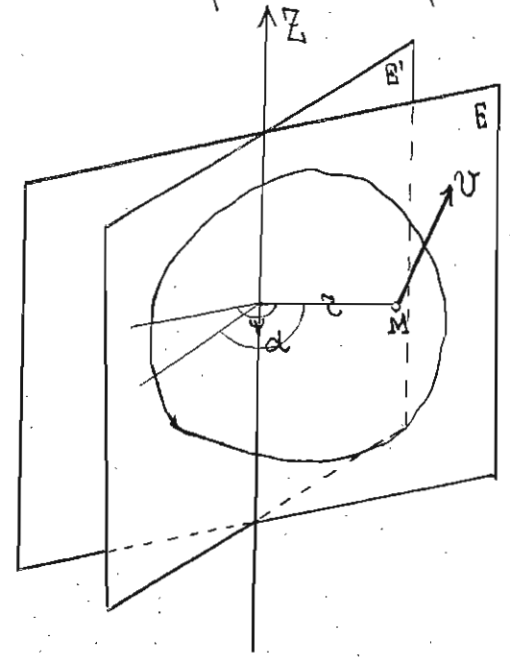
1° у проблем кретања постоје те-

жичица. Овај је проблем идентичан са проблемом кретања једне мобилне шалке.

2° у проблем кретања система око шекшица. Овај је проблем идентичан са ротацијом система око једне непомилне шалке.

Кретање кружног тела око једне осе која је фиксирана у простору.

Посматрамо тело које ротира око осе Z . Положимо кроз њу xy осу која је непомилна једну равнину E која је шалке фиксирана у простору. Положимо сепаратуру кроз осу Z једну другу равнину E' која је везана са телом и која према томе ро-



шира око осе Z . Угao што га ће две равнине замишљају означимо са φ . Што угao мења се са временом. Угao што једну произвољну тачку M површине тела. Одступање те тачке од осе Z означимо са r . Угao што та радиус-вектор r замишља са равнином E означимо са ψ , а угao што га што радиус вектор замишља са равнином E' означимо са α . Како је равнина E' кружно везана са телом то је угao α за једну угонну тачку M независан од времена. Угao ψ мења се са временом. Из ове следеће је

$$\psi = \varphi + \alpha$$

Диференцирањем обе једнаке добијемо

$$d\psi = d\varphi$$

Промена $d\varphi$ је према томе у једном датом бескојито маленом интервалу времена за све тачке M тела константна и једнака промени угла

што га замишљају обе равнине E и E' . Брзина v тачке M једнака је према пређашњем

$$v = r \frac{d\psi}{dt} = r \frac{d\varphi}{dt}$$

Вектор брзине нормалан је на радиус-вектор, па је величина квантитетна претњама представљена изразом

$$mv = mr \frac{d\varphi}{dt}$$

а моментални обрт квантитетна претњама или угонни квантитетна претњама угонне тачке једнак је

$$mv r = mr^2 \frac{d\varphi}{dt}$$

Угонни квантитетна шибавога тела обзиром на осу Z једнак је

$$W_z = \sum mr^2 \frac{d\varphi}{dt} = \frac{d\varphi}{dt} \sum mr^2$$

Последњи збир једнак је моменту и круже обзиром на осу Z т.ј.

$$J_z = \sum mr^2$$

та је зато

$$W_z = J_z \frac{d\varphi}{dt}$$

Ове силе постављају тело та према томе и произвољна тачка M крене се у крућу. Тачка M крене се дакле тако као да на њу дејствована тангентцијална сила

$$m \frac{dv}{dt}$$

у правцу тангенте на крућу и централна сила

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

у правцу радиус-вектора и то у некоем фиктивном правцу ω према осци. Ове две силе представљају према томе ефикасне силе које дејствују на постављено тело. Према Д'Аламберт-овом принципу морају се све фиктивно узете ефикасне силе држати у равнотежи са стопним силама. Постављено

тело окреће се око осе Z , аа сто показани у статички да је довољан услов равнотеже да је збир статичких момента свих сила које на то тело дејствују обзиром на осу Z једнак нули. Имамо дакле тај услов аналогични да изразимо да при том узмемо у обзир све стопне силе и све ефикасне силе. Обозначимо ли статички момент стопних сила обзиром на осу Z са M_z то имамо томе моменту да прибавимо моменте фиктивно узетих ефикасних сила, но узмемо ли у обзир да све централне силе

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

пролазе кроз осу, то је њихов статички момент обзиром на осу Z једнак нули; тако остаје само да прибавимо величини M_z статички момент фиктивно узетих тангентцијалних сила, а ти су представ-

ленти изразом

$$\sum -m \frac{dv}{dt} z$$

Зато имамо једначину

$$M_z - \sum m z \frac{dv}{dt} = 0$$

Према претпоставци је

$$\frac{dv}{dt} = z \frac{d^2\varphi}{dt^2}$$

па зато добијемо једначину

$$\sum m z^2 \frac{d^2\varphi}{dt^2} = M_z$$

или

$$\frac{d^2\varphi}{dt^2} \sum m z^2 = M_z$$

а како је

$$\sum m z^2 = I_z$$

то добијемо једначину

$$I_z \frac{d^2\varphi}{dt^2} = M_z$$

- Ово је једначина кретања крутог тела око фиксних осе. Сравнимо ли ову једначину са једначином кретања

мобилне тачке

$$m \frac{d^2s}{dt^2} = F$$

то видимо да аналогности у другом случају одговара уловна аналогност у првом; сили F у другом случају одговара инерцијални момент M_z , а маси m момент инерције I_z апсолутног тела. Имамо ли круто тело произвољног облика и круте масе које има исти момент инерције, на које дејствују исте силе тако да дају исти момент M_z , то ће се ово круто тело поводити истом уловном аналогношћу око осе Z као и прво, имаће једнаке исту једначину кретања. Ако су силе у оба случаја иницијални услови исти, то ће ротације обају тела бити исте. Зато смо и назвали ова тела која имају исти момент инерције обзиром на једну осу дина-

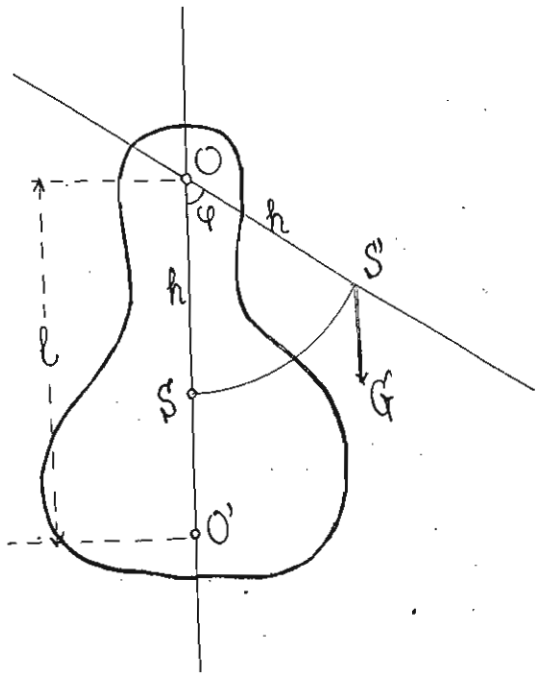
милки еквивалентним телима об-
зиром на њу осу.

ФРИЗИЧКО ПЛАТНО.

Крутно тело које се може да
огреће око једне хоризонталне осе
зовемо фризичким платном у нај-
ужем смислу речи, јер називамо
фризичким платном и оно које се
под утицајем тежке може огрећати
око једне осе осе. Ако је та оса око-
ро вертикална онда називамо то
платно хоризонталним платном.
Пошто је вертикална теже оса да
буде јер онда би постављено тело
под утицајем тежке или било на ми-
ру или би ротирало једнаком
угловном брзином око осе та него
имало карактер платна. Ми ћемо
се да бавимо само са првим су-
чајем

гајем. Последњи случај употребљено у Небеској Механици.

Нека дакле оса ротациона буде O и нека ипџи нормално на равнину у којој се ротациона креће. Тежиште ротациона нека буде S . Како се ипџи тежиште налази у вертикали истоје осе O , онда се ротациона налази у положају равнотеже. Одстојање OS означимо са h . Померимо ли ротациона за један произвољан угао из његовог положаја равнотеже та притиском на њу са самом себи, ипџи он извађати осцилације око осе O . OS' нека буде један произвољан положај праве OS безане круто са постатреним те-



га положаја равнотеже та притиском на њу са самом себи, ипџи он извађати осцилације око осе O . OS' нека буде један произвољан положај праве OS безане круто са постатреним те-

лом за време кретања. Означимо елонгацију са φ ; онда је једнакна кретања дата према пређашњем изразом

$$J_0 \frac{d^2\varphi}{dt^2} = -Mgh \sin\varphi$$

где J_0 означава момент инерције ротациона обзиром на осу O , а $Mgh \sin\varphi$ означава момент силе обзиром на ипџи осу у угловом моменту. Рећи смо да на круто тело дејствује само његова власитна тежина G , та је зато

$$M_0 = -Gh \sin\varphi$$

знак - показује зато што у науртаном положају тежа настоји да у мањи угао φ . Означимо ли масу ротациона са M ипџи

$$G = Mg$$

а означимо ли радиус инерције ротациона обзиром на осу O са ρ_0 ипџи је ρ_0 једнако према пређашњем

$$S_0 = \sqrt{\frac{J_0}{M}}$$

аа је зато

$$J_0 = M S_0^2$$

Ставимо ли обе вредности у торњу једнакости, то добијемо

$$M S_0^2 \frac{d^2 \varphi}{dt^2} = -M g h \sin \varphi$$

или

$$\frac{d^2 \varphi}{dt^2} + g \frac{h}{S_0^2} \sin \varphi = 0$$

Ово је једнакости претпоставља постматеријалној плати. Једнакости претпоставља математијској плати била је

$$\frac{d^2 \varphi}{dt^2} + \frac{g}{l} \sin \varphi = 0$$

аа зато видимо да математијско

рлатно је има дужину l једнакости

$$l = \frac{S_0^2}{h}$$

осцилира исто тако као и постматеријално физичко рлатно. Пренесемо ли

дужину

$$OO' = l$$

то видимо да ће тачка O' у односу са постматеријалним телом исто тако осцилирати као да је била одређена од тела и везана са тачком O везом исте дужине. Математијско рлатно је има дужину

$$l = \frac{S_0^2}{h}$$

завео симметријом математијским рлатном постматеријалног физичког рлатно. Трајање осцилација поља симметријско рлатно је према претпостављеном

$$T = \pi \sqrt{\frac{l}{g}} \left\{ 1 + \left(\frac{1}{2}\right)^2 \sin^2 \frac{\alpha}{2} + \dots \right\}$$

где α означава амплитуду рлатно, аа ће зато трајање осцилација постматеријалног физичког рлатно бити представљено једнакости

$$T = \pi \sqrt{\frac{S_0^2}{hg}} \left\{ 1 + \left(\frac{1}{2}\right)^2 \sin^2 \frac{\alpha}{2} + \dots \right\}$$

Точку O' зовемо центром осцилације а ову осу која иде кроз тај центар а паралелна је првој оси зовемо оси осцилације.

Означимо ли са J_s момент инерције постојаног тела око оси s на једну осу која иде кроз тежиште S а паралелна је заданој оси, то је према Штайнеровом правилу

$$J_o = J_s + Mh^2$$

Означимо ли радиус инерције који одговара оси која пролази кроз S са ρ_s , то је

$$\rho_s = \sqrt{\frac{J_s}{M}}$$

или

$$J_s = M\rho_s^2$$

та зато пређајући једнакоста добија овај облик

$$MJ_o^2 = MJ_s^2 + Mh^2$$

или

$$\rho_o^2 = \rho_s^2 + h^2$$

та зато добијемо

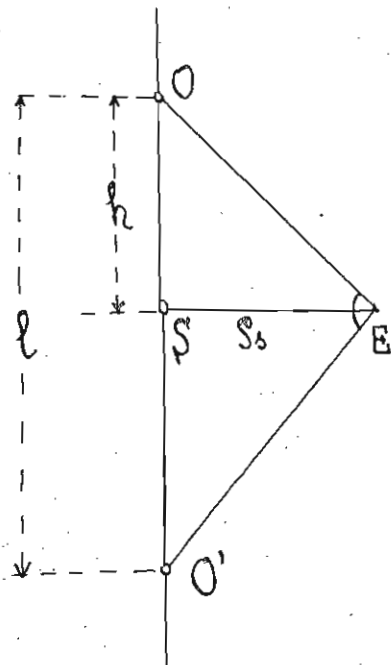
$$l = \frac{J_o^2}{h} = h + \frac{J_s^2}{h}$$

Ова једнакоста каже да је дужина l већа од дужине h т.ј. да тачке O и O' неке су на различитим странама тежишта.

Из ове једнакосте следи да је

$$J_s^2 = h(l-h)$$

Ова једнакоста каже да је радиус ρ_s средња геометријска пропорционала дужине h и дужине $l-h$ т.ј. дужине OS и SO' . Из тога својства следи конструција центра осцилације O' . Задано нам је O и S , дакле и дужина h а познато, јер нам је облик тела



на позната и радиус инерције I_S . Пренесемо ли тај радиус инерције I_S нормално на дужину OS у S , та стојимо ли O на E и нагнимо цео ког E једнак правом цлиу, то је тако избујена талка O' замисли центар осцилације, онда је дужина

$$OO' = l$$

та мора верификовати једнакосту

$$I_{O'}^2 = k(l-h)$$

Према познатом правилу је висина правоуглог троугла средња теометриска пропорционална између оба дела шибенузе, дакле

$$SE^2 = OS \cdot SO'$$

или

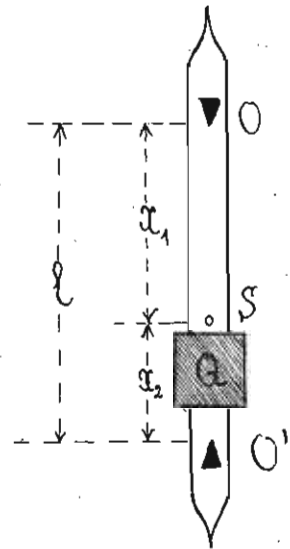
$$I_{O'}^2 = k(l-h)$$

Формула једнакост је према томе верификована.

Обесимо ли талку у талки O' та тражимо ли за тај случај центар осцилације то видимо из пређашње конструкције да ће у овом

случају бити талка O центар осцилације. У првом случају када је талка O центар осцилације била је дужина синхронот математичког талка l ; у другом случају била дужина синхронот талка OO' , та ће зато физичко талко осциловати једнако било око обешено у талки O или у талки O' . На том се свјетлу оснива конструкција и примена Кател-овог реверзионог талка.

То је талко које може да осцилује око талке O или око талке O' . Шерет G може се по том талку померати, та се помера тако да се док осцилације око талке O' као бесмисла и око талке O не буду мале иллу периоду. Шерет талка нека буде S . Радиус инерције обзи-



ром на осу која пролази кроз тежиште и нормална је на равнини симетрике. Буде S_3 ; онда ћемо одицавање x_1 тежишта S ако је l дужина симетричне равнине одредити из једначине

$$h = l - \frac{S_3^2}{h}$$

ако место h ставимо x_1 , т.ј. из једначине

$$x_1^2 - lx_1 + S_3^2 = 0$$

Иако тако ћемо одицавање x_2 наћи из исте једначине ако место h ставимо x_2 , јер

$$x_2^2 - lx_2 + S_3^2 = 0$$

Из прве једначине добијемо

$$x_1 = \frac{l}{2} \pm \sqrt{\frac{l^2}{4} - S_3^2}$$

а из друге

$$x_2 = \frac{l}{2} \mp \sqrt{\frac{l^2}{4} - S_3^2}$$

Видео нам да одредимо које знакове пред корен треба узети. Ако би у првом случају употребили знак $+$ а

иако тако и у другом, то би x_1 и x_2 било једнако а то је само онда случај ако се тежиште налази у равнини дужине OO' . Конструкција равнине може се увек тако одесити да то не буде случај и онда су x_1 и x_2 неједнаки, па ако је x_1 веће од x_2 та ваља у првом изразу узети знак $+$ а у другом $-$ т.ј.

$$x_1 = \frac{l}{2} + \sqrt{\frac{l^2}{4} - S_3^2}$$

$$x_2 = \frac{l}{2} - \sqrt{\frac{l^2}{4} - S_3^2}$$

Саберемо ли последње једначине то добијемо

$$x_1 + x_2 = l$$

Ако је дакле могуће померањем темена O дати равнину таквог облика да она осцилује око тачке O и осцилује затим око тачке O' иако иако у периоду осцилације, то је одицавање тих двеју тачака једнако

дужини l синхронног калатна. Измери-
мо ли према шуме дужини T ова ос-
цилација и амплитуду d , то из
једнакости 1) можемо одредити ал-
терацију g теже на посматраном
месту. Зато се ово калатно примењује
у Геодезији.

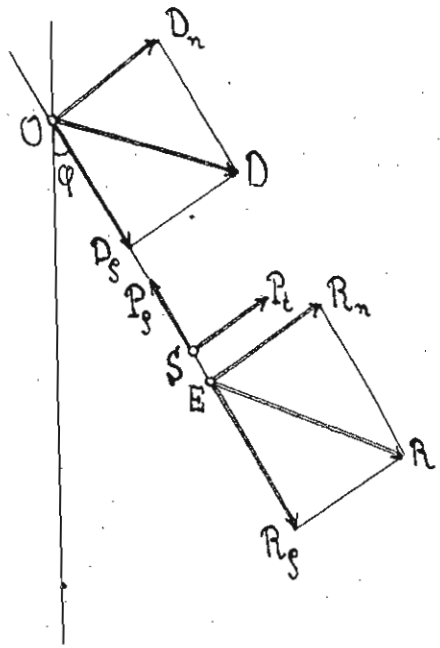
Пришисаљ на осу.

На посматрано круто тело
које се може окретати око једне у
простору фиксиране осе нека деј-
ствује произвољан систем сила. Пи-
штајмо за силе реакције осе. Пре но
што пришисаљмо исшисаљмо ва-
шитета случаја исшисаљмо један
једноставнији специјалан случај.

Први случај.

Оса око које се тело окреће
нека буде нормална на равнину
силе. Означимо ју са O . Шекшисаљмо те-
ла нека пада такође у равнину

силе. Силе које дејствују на постојану рамно тело имају буду симетрично распо-



ређене обзиром на равнину силе тако да се дају резултанти на једну резултанту R у равнини силе. Онда ће и реакција осе \vec{P}_s сила којом дејствује оса на тело D перпендикуларно је у равнини силе. Сила R има

сеге у тачки E праву OS . Распињемо R у две компоненте од којих једна R_s иде у праву а друга R_n иде нормално на тој правој и исто то ујачино и са силом D коју распињемо у компоненте D_s и D_n . Одстојање тешкишта S од тачке O има буде $OS = h$

Означимо φ као угао што та права

OS затвара са једном у равнини силе фиксиралом правом, то је једнакост кретања постојаног тела према пређашњем

$$J_0 \frac{d^2\varphi}{dt^2} = M_0$$

где J_0 означава момент инерције постојаног тела обзиром на осу O а M_0 слични момент спољне силе обзиром на ту осу. Тај момент једнак је

$$M_0 = +R_n n$$

где је

$$n = OE$$

Према Штайнеровом правили је

$$J_0 = J_s + Mh^2 = M(s^2 + h^2)$$

где J_s означава момент инерције обзиром на осу кроз тешкиште нормално на равнину силе, а s радиус инерције обзиром на исту осу. Отауда

$$\frac{d^2\varphi}{dt^2} = \frac{R_n n}{M(s^2 + h^2)}$$

Показано смо да се тежиште S шара креће исто тако као да би у њему била концентрисана читава маса шара а дејствоваће две стожне силе; при томе морамо сада међу стожне силе разнати и реакцију осе. Тежиште шара S креће се по круци радиуса h , па је брзина v једнака

$$v = h \frac{d\varphi}{dt}$$

Зато су ефикасне силе које на њега дејствују све:

$$P_z = M \frac{dv}{dt} = Mh \frac{d^2\varphi}{dt^2}$$

и сила

$$P_\rho = M \frac{v^2}{h} = Mh \left(\frac{d\varphi}{dt} \right)^2$$

Ова сила дејствује у правцу према центру O . Према Д'Аламберт-овом правили морају се стожне силе одређити са негативном вредном ефикасним силама у равнотежи, па

због тога морају збирови сила у правцима бити равни нули. Узмимо за те правце правцу Oz и правцу Op је нормалан на њему па добијемо све две једначине

$$D_z + R_z + P_z = 0$$

$$D_n + R_n - P_z = 0$$

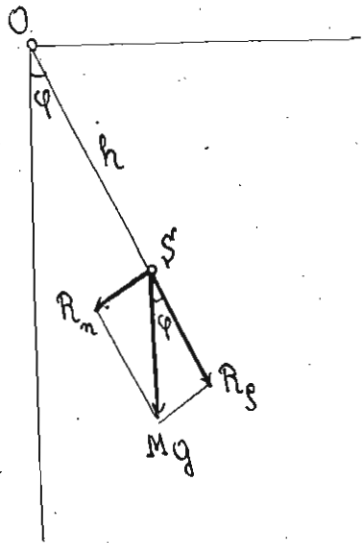
При формулисању ових једначина обрнути смо правцу ефикасних сила. Из ових и претходних једначина следи

$$D_z = -Mh \left(\frac{d\varphi}{dt} \right)^2 - R_z \quad 2)$$

$$D_n = Mh \frac{d^2\varphi}{dt^2} - R_n \quad 3)$$

Ако су нам стожне силе задане, онда једначина 1) одређује вредности квоцијента $\frac{d^2\varphi}{dt^2}$ а интеграцијом и вредности квоцијента $\frac{d\varphi}{dt}$. Сликавши све вредности у једначинама 2) и 3) то нам оне одређују приписак на осу.

Узмимо гра на поклапрано шено дејствовање само тешка; онда сила Mg , тешка шена дејствовање у тешкишту та је, уопште не претлашње ознаке



$$R_g = Mg \cos \varphi$$

$$R_n = -Mg \sin \varphi$$

Знак - показује да сила R_n има сагра противан правца што у претлашњем

супрају. Овим шена у овом супрају је $n = h$

јер сила R пролази кроз тешкишту. Зато је једнакост 1) гудја овај облик

$$\frac{d^2 \varphi}{dt^2} = -\frac{Mgh \sin \varphi}{M(l^2 + h^2)}$$

или

$$\frac{d^2 \varphi}{dt^2} = -\frac{gh}{l^2 + h^2} \sin \varphi \quad 4)$$

Ова се једнакост граје интегрисању

Антижимо ни ју са $\frac{d\varphi}{dt}$ то шта гођа овај облик

$$\frac{1}{2} \frac{d}{dt} \left(\frac{d\varphi}{dt} \right)^2 = -\frac{gh}{l^2 + h^2} \sin \varphi \frac{d\varphi}{dt}$$

огарне интеграцијом гудјамо

$$\left(\frac{d\varphi}{dt} \right)^2 = 2 \frac{gh}{l^2 + h^2} \cos \varphi + C$$

Иста нам као интеграцијом гудво бује познати уловита брзина ω_0 када се права OS налази у хоризонталном положају ш.ј.

$$\text{за } \varphi = \frac{\pi}{2}$$

$$\frac{d\varphi}{dt} = \omega_0$$

Ставимо ни обе брзности у претлашњу једнакост то гудјамо

$$\omega_0^2 = C$$

та је зато уловита брзина одређена једнакостом

$$\left(\frac{d\varphi}{dt} \right)^2 = \omega_0^2 + \frac{2gh}{l^2 + h^2} \cos \varphi \quad 5)$$

Ставимо ни брзности 4) и 5) у јед-

Накратко 2) и 3) по добијемо две израза за реакције осе

$$D_z = -Mh \left\{ \omega_0^2 + \frac{2gh}{S^2 + h^2} \cos \varphi \right\} - Mg \cos \varphi =$$

$$= -Mh \omega_0^2 - Mg \cos \varphi \left[\frac{2h^2}{S^2 + h^2} + 1 \right] =$$

$$= -Mh \omega_0^2 - Mg \cos \varphi \frac{S^2 + 3h^2}{S^2 + h^2}$$

$$D_n = -Mh \frac{gh}{S^2 + h^2} \sin \varphi + Mg \sin \varphi =$$

$$= Mg \sin \varphi \left[-\frac{h^2}{S^2 + h^2} + 1 \right] =$$

$$= Mg \sin \varphi \frac{S^2}{S^2 + h^2}$$

У ових једнакости видимо да на компоненти D_n не утиче никакве реакције нити само статичке силе, моментални положај и облик посматраног тела, а не брзина којом се креће.

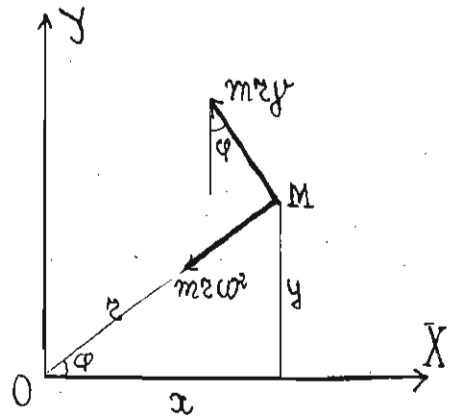
Општи случај

Посматрано тело које има ду-

ге сада произвољног облика нека се креће око једне тачке осе коју одаберимо за осу Z . Узмимо да је та оса нормална на равнину спиксе, та докожимо осе X и Y нашег координатног система у равнини спиксе за сада са произвољном оријентацијом. Касније ћемо тим двема осима дати такву оријентацију да се добијене једнакости ујошће. Оса Z стоји дакле нормално на равнини спиксе и пролази кроз тачку O .

Замислимо да је та оса прикључена у две тачке од којих једна нека буде тачка O а друга једна тачка U

која је за дистанцију h удаљена од тачке O . Реакцију осе можемо дакле замислити центрисану у тачки O и дакле та означимо компо-



нектне реакције која иде кроз тачку O
 са X_0, Y_0, Z_0 а комбиноване реакције
 која иде кроз тачку U нека буду
 X_u, Y_u, Z_u . На постојећој тело нека
 дејствују производне силе. Оне се по-
 помоћу тачке O као резулциране тач-
 ке дају свести на резултанту R са
 комбинованима R_x, R_y, R_z и на супр M
 са комбинованима M_x, M_y, M_z . Према
 д'Алмонт - овом принципу морају
 се све те силе и супре у које морамо
 урачунавати сада и реакције све др-
 жати са негативном узетим ефе-
 ктивним силама у равнотежи. Е-
 фективне силе представљају је-
 дан систем сила који се даје по-
 помоћу тачке O као резулциране тач-
 ке свести на једну резултанту ко-
 ја има комбиноване X_e, Y_e, Z_e и на је-
 дан супр са комбинованима $M_x^e, M_y^e,$
 M_z^e . Те силе узете негативно држе
 се са остварним силама у равноте-
 жи, па зато постоје обих шест

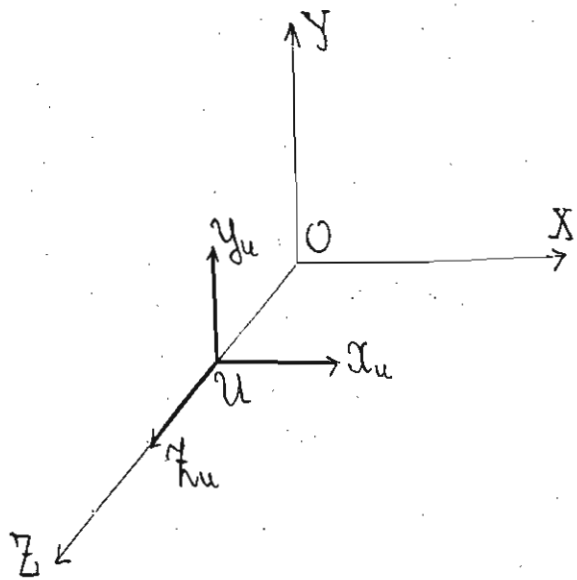
једначина

$$X_0 + X_u + R_x - X_e = 0 \quad 1)$$

$$Y_0 + Y_u + R_y - Y_e = 0 \quad 2)$$

$$Z_0 + Z_u + R_z - Z_e = 0 \quad 3)$$

Сада долазе три једначине које из-
 ражавају да је збир статичких
 момената обзиром на осе X, Y, Z ра-
 ван нули. Реакција кроз O са ком-
 понованима X_0, Y_0, Z_0 не даје статичке
 моменте обзиром на те осе јер про-
 ласи кроз све три осе. Реакција кроз
 тачку U не даје статички момен-
 та обзиром на осу Z јер пролази
 кроз осу Z , али даје статичке
 моменте обзиром на осу X и оби-
 ром на осу Y . Статички момент
 обзиром на осу X једнак је $-Y_u h$ јер
 закретање, ако се према са позитив-
 не супрне осе X , у смислу скрета-
 ња на сапу. Статички момент
 обзиром на осу Y једнак је $X_u h$,
 позитиван је зато јер према са



позитивне
справа се
у заокреће
противито
смислу ста-
завике на
сапу. Тако
добујамо
још две при-
једнакости

$$-Y_u h + M_x - M_x^e = 0 \quad 4)$$

$$X_u h + M_y - M_y^e = 0 \quad 5)$$

$$M_z - M_z^e = 0 \quad 6)$$

Спољне силе су нам задане, виша са-
мо изразити еферентивне силе помо-
ћу познатих величина, па ћемо из
обих шест једнакости моћи одреди-
ти реакције све.

Уозимо једну произвољну
тачку М постојантог кривог тела.
Обе тачке шта тела кретају се у крив-
цу око осе Z па имају обавља одвојено

али означимо са ω угловну брзину
постојантог момента, а са

$$j = \frac{d\omega}{dt}$$

угловну аугментацију постојантог
момента, две еферентивне силе: силу

$$m \frac{dv}{dt} = m \frac{d(r\omega)}{dt} = m r j$$

у правцу тангенте, и силу

$$m \frac{v^2}{r} = m \frac{(r\omega)^2}{r} = m r \omega^2$$

у правцу радиус-вектора. Ефер-
ентивне силе постојанте такође у
правцима координатних оса преу-
ставајете су изразима

$$m \frac{d^2x}{dt^2}, \quad m \frac{d^2y}{dt^2}, \quad m \frac{d^2z}{dt^2}$$

али дакле узмемо компоненте оу
првих двеју сила у правцима оса,
то морамо добити јеруе три силе.
Зато постави две једнакости

$$m \frac{d^2x}{dt^2} = -m r j \sin \varphi - m r \omega^2 \cos \varphi$$

$$m \frac{d^2 y}{dt^2} = m r \gamma \cos \varphi - m r \omega^2 \sin \varphi$$

$$m \frac{d^2 z}{dt^2} = 0$$

Како је

$$r \cos \varphi = x$$

$$r \sin \varphi = y$$

тако добијемо две једначине

$$m \frac{d^2 x}{dt^2} = -\gamma m y - \omega^2 m x$$

$$m \frac{d^2 y}{dt^2} = \gamma m x - \omega^2 m y$$

$$m \frac{d^2 z}{dt^2} = 0$$

Ефективне силе важе саобраћу у систему $\mathcal{L}_e \mathcal{Y}_e \mathcal{Z}_e M_x^e M_y^e M_z^e$. Коментент-на \mathcal{L}_e је збир свих коментентних ефикативних сила у правцу x , па важе

$$\mathcal{L}_e = \sum m \frac{d^2 x}{dt^2} = -\gamma \sum m y - \omega^2 \sum m x$$

У исто време је

$$\mathcal{Y}_e = \sum m \frac{d^2 y}{dt^2} = \gamma \sum m x - \omega^2 \sum m y$$

$$\mathcal{Z}_e = \sum m \frac{d^2 z}{dt^2} = 0$$

γ и ω^2 могу смо извадити пред знак \sum јер је γ уопштом моменту y -тубина орзина и y -тубина акцелерација за све тилке постатратног шена иша. Означимо координате шену са $\xi_0 \eta_0 \zeta_0$ то постоје као што знамо једначине

$$M \xi_0 = \sum m x$$

$$M \eta_0 = \sum m y$$

$$M \zeta_0 = \sum m z$$

тје M означава масу постатратног шена. Зато добијемо две једначине

$$\mathcal{L}_e = -M \eta_0 \gamma - M \xi_0 \omega^2$$

$$\mathcal{Y}_e = M \xi_0 \gamma - M \eta_0 \omega^2$$

$$\mathcal{Z}_e = 0$$

Вариа још имаи моментне ефикасно-
 сти апа обзиром на координатне
 осе. Оти су прегнабности изражена

$$M_x^e = \sum m \left(y \frac{d^2 z}{dt^2} - z \frac{d^2 y}{dt^2} \right)$$

$$M_y^e = \sum m \left(z \frac{d^2 x}{dt^2} - x \frac{d^2 z}{dt^2} \right)$$

$$M_z^e = \sum m \left(x \frac{d^2 y}{dt^2} - y \frac{d^2 x}{dt^2} \right)$$

Свакимо ми у овим једначинама го-
 дијете брзности за

$$m \frac{d^2 x}{dt^2}, \quad m \frac{d^2 y}{dt^2}, \quad m \frac{d^2 z}{dt^2}$$

по годијано

$$M_x^e = - \sum z (\gamma m x - \omega^2 m y) = - \gamma \sum m z x + \omega^2 \sum m y z$$

$$M_y^e = \sum z (- \gamma m y - \omega^2 m x) = - \gamma \sum m y z - \omega^2 \sum m z x$$

$$M_z^e = \sum x (\gamma m x - \omega^2 m y - \sum y (- \gamma m y - \omega^2 m x)) =$$

$$= \gamma \sum m x^2 - \omega^2 \sum m x y + \gamma \sum m y^2 + \omega^2 \sum m x y$$

$$= \gamma \sum m (x^2 + y^2) = \gamma \sum m r^2 =$$

$$= \gamma J_z$$

Тге J_z означава моментна инерција
 постојаности тена обзиром на осу
 Z . Свакимо ми све брзности у
 једначинама. 1) го 6) по годијано

$$R_x + X_0 + X_u + \gamma M \eta_0 + \omega^2 M \xi_0 = 0 \quad 1^*)$$

$$R_y + Y_0 + Y_u - \gamma M \xi_0 + \omega^2 M \eta_0 = 0 \quad 2^*)$$

$$R_z + (Z_0 + Z_u) = 0 \quad 3^*)$$

$$M_x - Y_u h + \gamma \sum m x z - \omega^2 \sum m y z = 0 \quad 4^*)$$

$$M_y - X_u h + \gamma \sum m y z + \omega^2 \sum m x z = 0 \quad 5^*)$$

$$M_z - \gamma J_z = 0 \quad 6^*)$$

Из последње једначине (6*) израчуна се
 γ и интродуцијом те једначине ω . Он-
 га се из првих пет једначина могу
 израчунају следећих пет величина

$$X_0, Y_0, X_u, Y_u, Z_0 + Z_u$$

(- иако су нај као у ситуацији). Све
 велиине су интерне функције о-
 ситних велиина. Сваке велиине
 у једначинама су или ситуационе си-
 не, по су велиине $R_x, R_y, R_z, M_x, M_y, M_z$,
 или гинативне велиине, по су вели-

шне у којима долазе ω и γ . Када су ω и γ једнаки нули онда ће динамичке величине изгледају. Статичке силе о њим изгледају онда ако на посматрано тело не дејствују никакве силе. Зато можемо реакције осе које долазе од статичких сила и реакције које долазе од динамичких сила израчунати сваку за себе. Прве реакције које ћемо означити са $X_0^s, Y_0^s, X_u^s, Y_u^s, Z_0^s + Z_u^s$ израчунавамо на њој начин да у торжум једначинама занемаримо све гланове са γ и ω та израчунамо реакције; друге њ. динамичке реакције које ћемо означити са $X_0^d, X_u^d, Y_0^d, Y_u^d, Z_0^d + Z_u^d$ израчунавамо на њој начин да у торжум једначинама занемаримо гланове $R_x, R_y, R_z, M_x, M_y, M_z$ та израчунамо реакције. Ако статичке и динамичке реакције саберемо добићемо укупне реакције.

При овоме се могу десити

три

Специјални случајеви.

Ако је оса Z око које се посматрано тело окреће главна оса инерције за тачку O , онда знамо да у том случају изгледају изрази $\sum m x z$ и $\sum m y z$ њ.

$$\sum m x z = \sum m y z = 0$$

Израчунајмо сада динамичке реакције њ. занемаримо у претходним једначинама величине $R_x, R_y, R_z, M_x, M_y, M_z$. Онда из једначина 3^а), 4^а) и 5^а) следује

$$(X_0^d + X_u^d) = 0$$

$$X_u^d = 0$$

$$Y_u^d = 0$$

Како можемо лити реакције осе Z присутити тачки O то видимо да је динамичка реакција тачке O једнака нули. Ако сем тога дејствују на посматрано тело такве силе

које шаркође не дају никаквог притиска у шарки и ш.ј. ако се резулцују на једину једину силу која иде кроз шарку O и евануцално на један шрет M_2 , онда можемо привршићење осе у шарки и сасвим најучастији зр шарка и нема онда да издржи никакав притисак, та ће бити добровољно да је привршимо у шарки O . Ако сеп шота изгезава и моментал тих сила ш.ј. ако се шарке силе резулцују на једину једину силу која пролази кроз шарку O , онда следује из једнакосте $6^*)$

$$r=0$$

а то значи да је

$$\omega = \omega \cos t.$$

та се гинтамиле реакције шарке O израчунавају онда из једнакоста $1^*)$ и $2^*)$ ш.ј. из једнакоста

$$X_0^d = -\omega^2 M \xi_0 \quad 7)$$

$$Y_0^d = -\omega^2 M \eta_0 \quad 8)$$

Зато можемо да кажемо: дејствују на на посматрано тело шаркође силе које дају једину једину резултанту која пролази кроз шарку O , та шаркође на посматрано тело у ротацију око једине осе којих најмање трију главних осе инерције за шарку O , та ће тело ротирати без прескочања око те осе константном угловитом брзином не мењајући свој положај. Ш.ј. осу називамо перманентном осом.

Ако шарке силе сасвим изгезавају онда ће шарка O имати да издржи само гинтамиле притисак којета су компоненте X_0^d и Y_0^d представљене једнакостама $7)$ и $8)$. И тај ће притисак изгезинути ако шарка O буде тана у тежиште посматраног тела, зр је онда

$$\xi_0 = 0$$

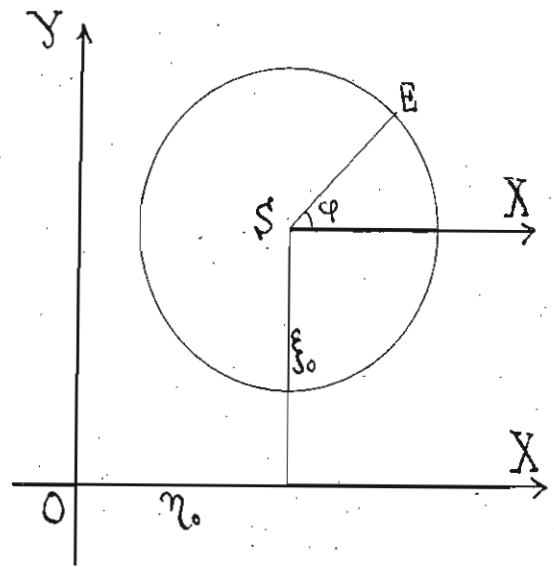
$$\eta_0 = 0$$

Зато можемо да кажемо: не дејству-

ју ни на постојаној тежи нису ко-
 ве спољне силе, па ставимо пита-
 њу ротацију око једне од главних о-
 са неједног централног елипсиоида
 онда ће то исто постојаној ротацији једна-
 ком угловном брзином без преситан-
 ка не мењајући свој положај и неће
 морати бити ни где привршенио.
 Зато називамо главне осе центра-
 лног елипсиоида слободним осима
 постојаној тежи. (Железница на
 једном шолу).

Закон Крешања Кру- шора Теги.

Постојаној тежи тега буде
 симетрично обзиром на једну рав-
 нину коју одабрамо за равни-
 ну XU намета координатној систе-
 ма. Онда и тежиште S шора тега
 које координате
 означамо са (ξ_0, η_0)
 лежи такође у
 равнини XU . Де-
 ставују ни на по-
 стојаној теги
 силе које леже
 у равнини XU
 или које су си-
 метричне обзи-



ром на тој равнини тако да се и у првом и у другом случају гравитација има једну резултатну у равнини XZ или на један стрел у тој истој равнини, онда ће инцијалан пресек постројеног тела са равнином XZ остати без промена у тој равнини, па кретање зовемо равним кретањем, јер нам је за одредбу положаја постројеног тела довољно да познајемо положај некоег пресека у равнини XZ . Тај пресек нам је одређен ако познајемо положај тежишта S и координате ξ_0 и η_0 и оријентацију пресека у равнини ψ . Углов φ што га једна са тежиштем везана права SE пресека затвара са осом X . У овом случају у гравитацији ξ_0 , η_0 и φ координате тела. Треба да одредимо три једнакне кретања по којима се те координате могу одредити као функције времена.

Према Нутновом закону кретање се дешава тако као да би у њему била центрисана гравитациона маса M и да би на њу дејствовале све спољне силе. Означимо ли са R_x и R_y компоненте резултатне спољних сила по гравитационој равнини

$$M \frac{d^2 \xi_0}{dt^2} = R_x \quad 1)$$

$$M \frac{d^2 \eta_0}{dt^2} = R_y \quad 2)$$

које једнакне одређују кретање тежишта. Треба још одредити ротацију тела око тежишта. Према закону о независности ротације од трансляције кретање се тело око тежишта тако као да би у њему привршено било а на њега дејствовале само стрелови које добијемо ако одберемо тежиште као референтну тачку. Нека дакле стрелови у нашем случају резултате

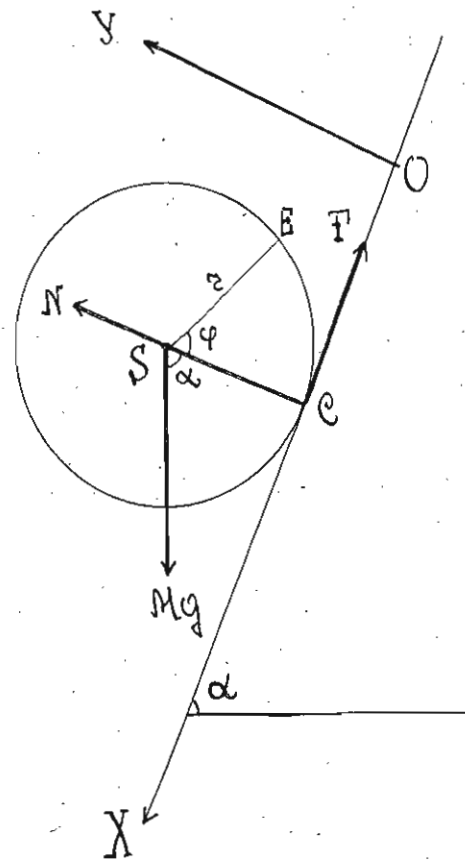
буде означен са M_s ; онда ће тело ротирати око тежишта као да је тачкоуређање било и на која дејствовао спреј M_s . Спреј тежи у равнини XU и зато је његова оса нормална на XU равнину, а како се тело окреће тако око свога тежишта да његов инерцијални пресеј остане увек у равнини XU , то је његово кретање око тежишта тачково као да се ротирало око једине осе која пролази кроз S а нормална је на равнину XU . Зато ће прена једнакна кретања бити изражена са

$$J_s \frac{d^2\varphi}{dt^2} = M_s$$

где J_s означава момент инерције обзиром на XU осу. У овим прију једнакна можемо израчунати ξ_0 , η_0 и φ као функције од t , па према томе одредити положај тела у сваком моменту.

Пример:

Једна кружна плоча која не мора бити хомогена но чија је материјал симетрично око њеног центра распоређен тако да њено тежиште S пада у централ кружи, нека се кретања а да не излази из свој равнини најуда a . Нека на круж дејствује са то његова тежина Mg . Нека се истита кретање кружа. Круж нека завогине своје кретање у тачки O без инерцијалне брзине. У том положају нека се тачка C кружа додирује са стеном



равнине. Како се кружко помера а не
 кружи, то је пут CO једнак прави
 EO . Означимо EO са x , а радиус кру-
 жа са r , то постоји једнакоста.

$$r\varphi = x$$

Ако нам је дакле познато x , онда
 познајемо и координате тежишта
 S јер је

$$\xi_0 = x$$

$$\eta_0 = r$$

та познајемо и оријентацију кру-
 жа јер нам је познат угао φ . Поло-
 жај кружа одређен је дакле потпу-
 но са једном координатом. Овакав
 систем који је потпуно одређен са
 то са једном координатом зовемо
 систем са весана.

Из горњих једнакоста следи

$$\varphi = \frac{x}{r}$$

$$\frac{d^2\varphi}{dt^2} = \frac{1}{r} \frac{d^2x}{dt^2}$$

$$\frac{d^2\xi_0}{dt^2} = \frac{d^2x}{dt^2}$$

$$\frac{d^2\eta_0}{dt^2} = 0$$

та зато једнакоста 1), 2), 3)
 добијају овај облик

$$M \frac{d^2x}{dt^2} = R_x \quad 1)$$

$$0 = R_y \quad 2)$$

$$J_0 \frac{1}{r} \frac{d^2x}{dt^2} = M_s \quad 3)$$

Означимо нормални отпор сирме рав-
 нине са N а силу тежења са F , то је

$$R_x = Mg \sin \alpha - F$$

$$R_y = -Mg \cos \alpha + N$$

$$M_s = + Fr$$

- зато јер момент умалjuje угао φ .

Из једнакоста 2) следи

$$N = Mg \cos \alpha$$

Шта је нормални отпор одређен.

Из једнакоста 1) следи

$$M \frac{d^2x}{dt^2} = Mg \sin \alpha - F \quad 1')$$

а из једначине 3^{*)}

$$J_s \frac{1}{z} \frac{d^2 x}{dt^2} = +Fz \quad 3^{**})$$

Елиминисамо из последњих двеју једначина непознату величину F , то ћемо добити једначину кретања која одређује x као функцију од t . Ставимо ли вредност за F из једначине 1^{*)} у једначину 3^{*)} то добијемо

$$J_s \frac{1}{z} \frac{d^2 x}{dt^2} = -Mz \frac{d^2 x}{dt^2} + Mgz \sin \alpha$$

како је

$$J_s = Ms^2$$

где s означава радиус инерције обзиром на осу кроз S , то добијемо

$$s^2 \frac{d^2 x}{dt^2} = -z^2 \frac{d^2 x}{dt^2} + gz^2 \sin \alpha$$

или

$$\frac{d^2 x}{dt^2} = \frac{gz^2}{s^2 + z^2} \sin \alpha$$

Ова се једначина може диференцијално ин-

тегрисати. Прва интеграција даје

$$\frac{dx}{dt} = g \frac{z^2}{s^2 + z^2} (\sin \alpha) t + C$$

Или како је

$$\text{за } t=0$$

$$v = \frac{dx}{dt} = 0$$

то је

$$C=0$$

та поновита интеграција даје

$$x = \frac{g}{2} \frac{z^2}{s^2 + z^2} (\sin \alpha) t^2$$

У овој изразива интегрална константа јер је

$$\text{за } t=0$$

$$x=0$$

При кретању мобилне тачке на сферној равнини имамо следећу диференцијалну једначину

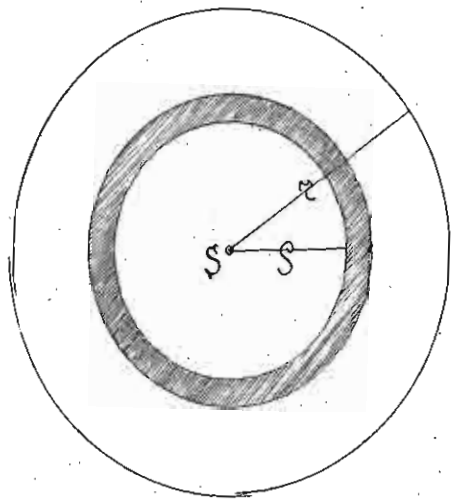
$$\frac{d^2 x}{dt^2} = g \sin \alpha$$

иј. Она је приказана тако као кад би

На коју дејствувала енергија
 $g \cdot m \cdot d$. Кривање кривот тело је исто
 што и само само место енергије
 $g \cdot m \cdot d$ има енергију

$$g \frac{z^2}{s^2 + z^2} m \cdot d$$

Ако је крива хомоген, а криво-
 та цилиндрична жезна-
 ка γ , онда је криво
 моментал енергије
 обзиром на осу кроз
 S жезна



$$\begin{aligned} J_s &= \int_0^z 2\pi s ds \gamma s^2 = \\ &= 2\pi \gamma \int_0^z s^3 ds = \\ &= \pi \frac{\gamma}{2} z^4 \end{aligned}$$

Маса крива жезна је
 $M = \gamma z^2 \pi$

та је гравитација

$$S_s^2 = \frac{J_s}{M} = \frac{z^2}{2}$$

та је зато жезна кривања γ обом.

спуштају

$$\frac{d^2x}{dt^2} = \frac{2}{3} g \cdot m \cdot d$$

Крива се гравитација гравитација
 спуштају исто што би се крива
 мобилна телу $\frac{2}{3}$ сила примењу-
 је се на спуштање а $\frac{1}{3}$ на обрћање око
 тежишта.

Теорема живог силе.

Уозимо једну произвољну тачку постављену систему. Онда на њу дејствују интерне силе које дају резултатну са компонентама X_i, Y_i, Z_i . Све ове дејствују на ту тачку (евентуално) и екстерне силе које дају резултатну са компонентама X_e, Y_e, Z_e . Означимо ли масу црпене тачке са m , то су једнакне претњања те тачке

$$m \frac{d^2x}{dt^2} = X_e + X_i$$

$$m \frac{d^2y}{dt^2} = Y_e + Y_i$$

$$m \frac{d^2z}{dt^2} = Z_e + Z_i$$

Ровнајушино израз

$$(X_e + X_i) dx + (Y_e + Y_i) dy + (Z_e + Z_i) dz = \\ = m \left(dx \frac{d^2x}{dt^2} + dy \frac{d^2y}{dt^2} + dz \frac{d^2z}{dt^2} \right)$$

Овој једнакни можемо дати и овај облик

$$(X_e dx + Y_e dy + Z_e dz) + (X_i dx + Y_i dy + Z_i dz) = \\ = \frac{m}{2} d \left[\left(\frac{dx}{dt} \right)^2 + \left(\frac{dy}{dt} \right)^2 + \left(\frac{dz}{dt} \right)^2 \right]$$

Први глат леве стране означава елементарну радну што су даваме екстерне силе при померању постављене тачке; означимо ту елементарну радну са dA_e

Други глат леве стране означава елементарну радну интерних сила; означимо ју са dA_i

Израз

$$\left(\frac{dx}{dt} \right)^2 + \left(\frac{dy}{dt} \right)^2 + \left(\frac{dz}{dt} \right)^2 = v^2$$

означава квадрат брзине постав-

расте шалке. Зато гудујамо једнакосту

$$dL_e + dL_i = d \frac{mv^2}{2} \quad 1)$$

исраз

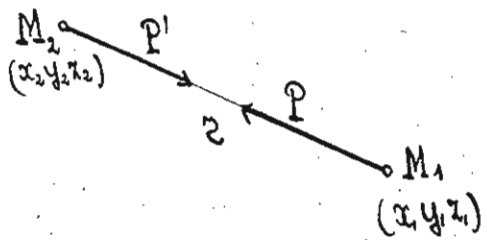
$$\frac{mv^2}{2}$$

зовемо живом силом посматраке шалке.

Замислимо сада да смо обавезе једнакосту написали за све шалке система па сабрали; то гудујамо

$$\sum d \frac{mv^2}{2} = \sum dL_e + \sum dL_i$$

Последњи глан обе једнакосте представља нам збир елементарних радња интерних сила посматрајуће система. Прво ћемо изиштити знагеме и вредности шалке израза. Уочимо две произвољне шалке посматрајуће система M_1 и M_2 . Њихове координате нека буду (x_1, y_1, z_1) и



рајног система M_1 и M_2 . Њихове координате нека буду (x_1, y_1, z_1) и

(x_2, y_2, z_2) . Њихово одстојање r једнакосту је према шалке

$$r^2 = (x_2 - x_1)^2 + (y_2 - y_1)^2 + (z_2 - z_1)^2 \quad 2)$$

На шалку M_1 дејствује шалке M_2 си-лом P , а на шалку M_2 дејствује шалке M_1 си-лом P' . Према принципима акци-је и реакције интензитети тих си-ла су једнаки и оне делују у исту праву. Компоненте силе P једнакосту

$$P_x = P \frac{x_2 - x_1}{r}$$

$$P_y = P \frac{y_2 - y_1}{r}$$

$$P_z = P \frac{z_2 - z_1}{r}$$

а компоненте силе P' су једнакосту обим компонентама само противног знака, гласе

$$P'_x = -P \frac{x_2 - x_1}{r}$$

$$P'_y = -P \frac{y_2 - y_1}{r}$$

$$P'_z = -P \frac{z_2 - z_1}{z}$$

Замислимо сада да се шалка M_1 измерила за једну бескојично малену дужицу која има компоненти dx_1, dy_1, dz_1 , а да се је шалка M_2 измерила за дужицу која има компоненте dx_2, dy_2, dz_2 . Онда ће разнова силе P бити једнака

$$P_x dx_1 + P_y dy_1 + P_z dz_1$$

а разнова силе P' биће једнака

$$P'_x dx_2 + P'_y dy_2 + P'_z dz_2$$

Обе разнове годикемо ако ова два израза одберемо, аа ставимо ни још у овај израз пређашње вредности за $P_x, P_y, P_z, P'_x, P'_y, P'_z$ по годикемо елементарну разнову што су ју обе шалке при мерењу извршине. Она је

$$da_i = \frac{P}{z} \{ (x_2 - x_1)(dx_1 - dx_2) + (y_2 - y_1)(dy_2 - dy_1) + (z_2 - z_1)(dz_2 - dz_1) \}$$

Диференцирајмо једнакосту 2) по го-

дијамо, ако ознаке покретимо са 2,
 $z dz = (x_2 - x_1)(dx_2 - dx_1) + (y_2 - y_1)(dy_2 - dy_1) + (z_2 - z_1)(dz_2 - dz_1)$

Претпостављамо да диспанзија одбегу шалка M_1 и M_2 : z остале непроменена; то је случај код крутих тела, а шалке је случај код материјалних китија; зато је $dz = 0$

та поштожимо ни последњу једнакосту са -1 по годикемо

$$(x_2 - x_1)(dx_1 - dx_2) + (y_2 - y_1)(dy_1 - dy_2) + (z_2 - z_1)(dz_1 - dz_2) = 0$$

Зато је

$$da_i = 0$$

Напомињемо ни овакове једнакости за све могуће комбинације од две и две шалке постављене система да одберемо, по годикемо да је збир елементарних разнова свих интерних сила раван нули и-ј.
 $\sum da_i = 0$

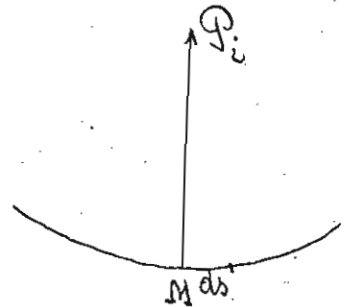
Зато једнакост 1) добија облик

$$\sum d \frac{mv^2}{2} = \sum d i t_e \quad 1')$$

Ми смо до сада претпостави-
ли да се апстрактни систем састоји
из елемената који могу бити или кру-
га тела или апсолутно тврде ма-
теријалне линије које се не даду истег-
нути. Но апстрактни систем може
пожати на ослонцима т.ј. поједине
честоче талге могу бити присиљене
да се крећу или по заданим лини-
јама или по заданим површинама.
Онда реакције које се на талговим
ослонцима указују можемо рачуна-
ти у екстерне силе, но можемо их
при примени торње једнакосте рачу-
нати и у интерне силе, јер је њихо-
ва елементарна радња при сва-
ком померању равна нули. То
следи из овога: узмимо да је једна
талга система присиљена да се
креће по једној заданој линији без

прења. Онда је сила P_i којом дејству-
је та линија на апстрактну талгу
као што смо већ по-

казали нормална
на ту линију. Талга
М може се помаћи
само у тој линији
лево и десно, па је
једно и друго њено
померање нормално на сили, а то
значи да је елементарна радња
те силе у ослонцу равна нули. Исто
то важи и за талгу која се може
померати у једној заданој површи-
ни; и онда је опшор те површине
нормалан на свако померање. Зато
је и радња свих тих сила у ослон-
цима равна нули. Ово све важи,
као што смо већ казали, само он-
да ако се у ослонцима не указују
силе прења.



Интеграцијом једнакост 1')
добијамо

$$\sum mv^2 - \sum \frac{mv_0^2}{2} = \sum A_e \quad 3)$$

Узрас

$$\sum \frac{mv^2}{2}$$

Зове се кинетицом енергијом посматраоног система, па зато можемо да кажемо: Промена кинетичке енергије посматраоног система једнака је збиру радња што их за сво време те промене обављају све екстерне силе.

Ова теорема зове се теорема живе силе.

Rönig-ova теорема

Узрас

$$\sum \frac{mv^2}{2}$$

Који смо назвали кинетицом енергијом посматраоног система обртно се на апсолутно кретање посматраоног тела јер смо претпоставили да је координатни систем на који су се наше једнакне силе инерцијан. Тај инерцијан систем означавамо са XYZ . Тежиште посматраоног система нека буде S . Неке координате обзиром на први координатни систем нека буду ξ, η, ζ . Онда асо је једнакне

$$M\xi = \sum mx$$

1)

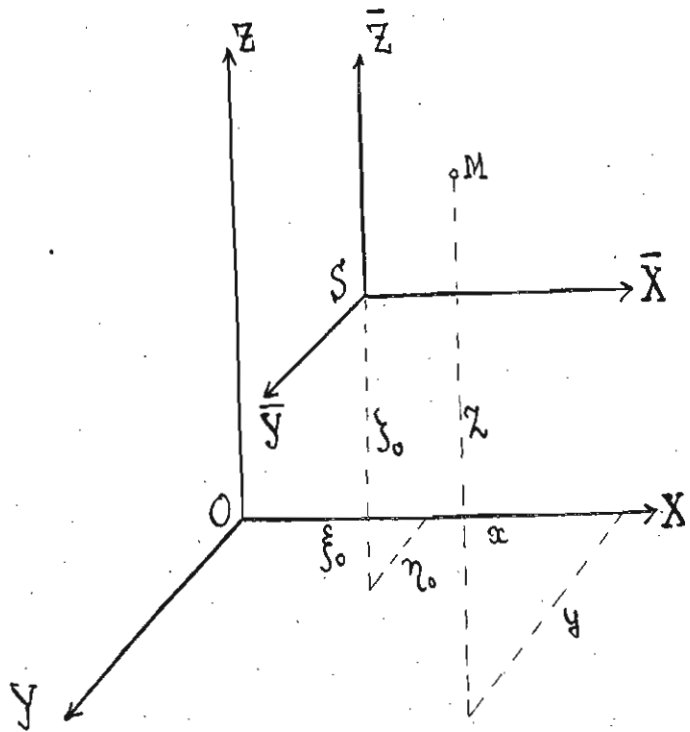
$$M\eta_0 = \sum m y$$

$$M\xi_0 = \sum m z$$

1)

Тде су (x, y, z) координате произвољне тачке система. Већ смо сада са системом један мобилни координатни систем $\bar{x}\bar{y}\bar{z}$

који се креће са системом тако да нека тачка неких убова шекшићу S система а да су ове тачке система убова паралелне



осама најомилног система. Означимо ли координате тачке M обзиром на тај мобилни систем са $(\bar{x}, \bar{y}, \bar{z})$, то

постоје једнакости

$$x = \xi_0 + \bar{x}$$

$$y = \eta_0 + \bar{y}$$

$$z = \zeta_0 + \bar{z}$$

2)

Диференцирајмо ове једнакости по време-
ту; то добијемо

$$v_x = \frac{dx}{dt} = \frac{d\xi_0}{dt} + \frac{d\bar{x}}{dt} = V_x + \bar{v}_x$$

$$v_y = \frac{dy}{dt} = \frac{d\eta_0}{dt} + \frac{d\bar{y}}{dt} = V_y + \bar{v}_y$$

$$v_z = \frac{dz}{dt} = \frac{d\zeta_0}{dt} + \frac{d\bar{z}}{dt} = V_z + \bar{v}_z$$

2*)

Тде гласе

$$V_x \quad V_y \quad V_z$$

означавају компоненте брзине V шекшића обзиром на најомилни координатни систем, а

$$\bar{v}_x, \bar{v}_y, \bar{v}_z$$

означавају компоненте брзине \bar{v} којом се тачка M креће у мобилном систему.

Замислимо да смо овакве јед-
накне написали за све чланове по-
стапраног система, сваку једнак-
ну помножили масом m постапране
чланке, па све једнакне сабрали; по
добујемо једнакнуну

$$\sum m v_x = \sum m V_x + \sum m \bar{v}_x$$

Како V_x можемо увести преко знаке
збира, па означимо ми

$$\sum m = M$$

и ј. масу читавог система, по добу-
јемо све једнакне

$$\sum m v_x = M V_x + \sum m \bar{v}_x$$

$$\sum m v_y = M V_y + \sum m \bar{v}_y \quad 3)$$

$$\sum m v_z = M V_z + \sum m \bar{v}_z$$

Диференцирајмо једнакне 1) по
времени; по добујемо

$$M \frac{d\bar{x}_0}{dt} = \sum m \frac{dv_x}{dt}$$

или обзиром на претходне ознаке

$$M V_x = \sum m v_x$$

и на исти начин

$$M V_y = \sum m v_y$$

$$M V_z = \sum m v_z \quad 4)$$

Ставимо ми све вредности у једнак-
не 3) по добујемо

$$\sum m \bar{v}_x = \sum m \bar{v}_y = \sum m \bar{v}_z = 0 \quad 5)$$

Сада можемо применити транс-
формацију израза за кинетичку е-
нергију система

$$\sum \frac{m v^2}{2}$$

Овај израз можемо написати у облику

$$\sum \frac{m v^2}{2} = \sum \frac{m}{2} (v_x^2 + v_y^2 + v_z^2)$$

Ставимо ми у гледишту сваке две јед-
накне вредности из једнакне 2'),
по добујемо

$$\sum \frac{m v^2}{2} = \sum \frac{m}{2} \{ V_x^2 + \bar{v}_x^2 + 2 V_x \bar{v}_x + V_y^2 + \bar{v}_y^2 +$$

$$+ 2 V_y \bar{v}_y + V_z^2 + \bar{v}_z^2 + 2 V_z \bar{v}_z \}$$

или ако све чланове у једнакни по-

Жимно

$$\sum \frac{mv^2}{2} = \underbrace{(V_x^2 + V_y^2 + V_z^2)}_V \sum \frac{m}{2} + \sum \frac{m}{2} \underbrace{(\bar{v}_x^2 + \bar{v}_y^2 + \bar{v}_z^2)}_{\bar{v}} + V_x \sum \underbrace{m\bar{v}_x}_0 + V_y \sum \underbrace{m\bar{v}_y}_0 + V_z \sum \underbrace{m\bar{v}_z}_0$$

Последња три глама у овој једначини једнаки су нули обзиром на једначину 5). Зато добијемо једначину

$$\sum \frac{mv^2}{2} = \frac{MV^2}{2} + \sum \frac{M\bar{v}^2}{2} \quad 6)$$

Ова једначина изражава Rönic-ову теорему која гласи: Кинетичка енергија тврдога система једнака је живуј или што би ју имао тежиште када би у њему била сконцентрисана тврда маса M система увећаној за кинетичку енергију релативног кретања система обзиром на координатни систем $\bar{x}\bar{y}\bar{z}$

који се креће са тежиштем а остаје паралелан своје иницијалном положају.

Узмимо да су у иницијалном положају силе $\vec{v}_0, \vec{V}_0, \vec{v}_0$ дрзине

Онда је промена кинетичке енергије од иницијалног до произвољног положаја једнака

$$\sum \frac{mv^2}{2} - \sum \frac{mv_0^2}{2} = \frac{M}{2}(V^2 - V_0^2) + \sum \frac{M\bar{v}^2}{2} - \sum \frac{M\bar{v}_0^2}{2}$$

Лева страна изражава нам радњу што су ју за то време обавиле силе спољне силе. Зато ту једначину можемо писати дакле овако

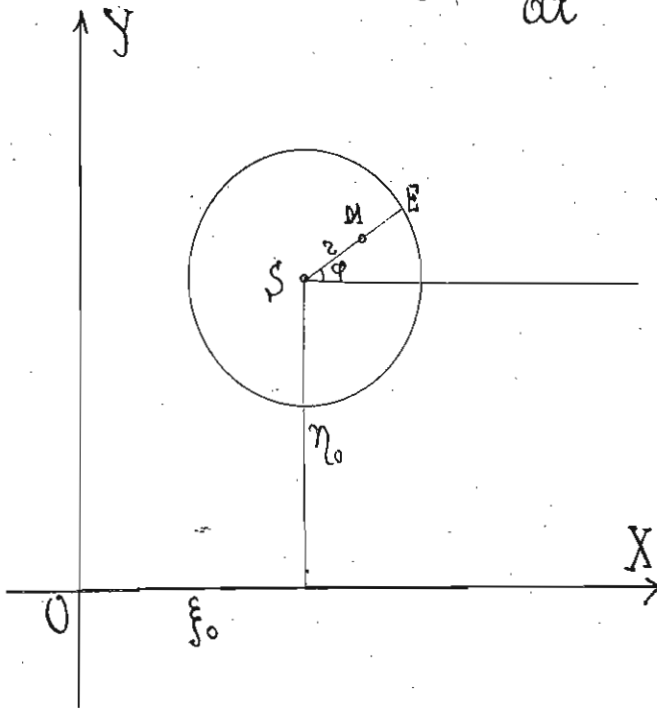
$$A_e = \frac{M}{2}(V^2 - V_0^2) + \sum \frac{M\bar{v}^2}{2} - \sum \frac{M\bar{v}_0^2}{2}$$

Постављајмо случај равних кретања. Онда је

$$V^2 = \left(\frac{d\xi_0}{dt}\right)^2 + \left(\frac{d\eta_0}{dt}\right)^2$$

Релативна дрзина \bar{v} постављеног тела око тежишта једнака је

$$\vec{v} = z \frac{d\varphi}{dt}$$



Где је z од-
стојање ко-
рете тачке M
од тежишта,
а $\frac{d\varphi}{dt}$ угловна
брзина која
је у коженом
моменту јед-
нака за све
тачке посмат-
рајног систе-

ма. Зато можемо ту угловну брзину
убавити пред знак суме па добијемо

$$\sum \frac{mv^2}{2} = \sum \frac{m}{2} z^2 \left(\frac{d\varphi}{dt}\right)^2 = \frac{1}{2} \left(\frac{d\varphi}{dt}\right)^2 \sum m z^2$$

Последњи збир представља нам
момента инерције посматрајног те-
ла обзиром на осу која пролази кроз
тежиште а нормална је на равнину
кретања. Зато је

$$J_s = \sum m z^2 = M \rho_s^2$$

Где ρ_s означава радиус инерције об-
зиром на исту осу. Због тога можемо
једнакосту (6) у следећу равни крета-
ња писати у овом облику

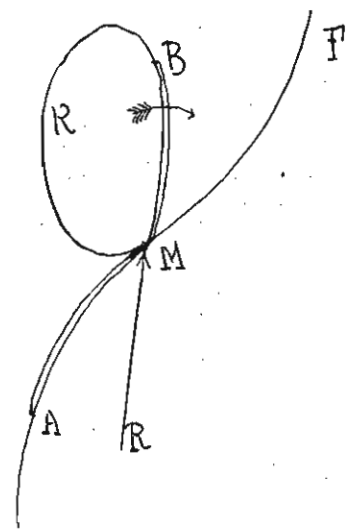
$$\sum \frac{mv^2}{2} = \frac{M V^2}{2} + \frac{1}{2} \left(\frac{d\varphi}{dt}\right)^2 J_s$$

или

$$\sum \frac{mv^2}{2} = \frac{M}{2} \left\{ V^2 + \rho_s^2 \left(\frac{d\varphi}{dt}\right)^2 \right\} \quad (6^*)$$

Показали смо да је равна
сила реакције у ослонцима који су
нормални и у онима где је тачка
посматрајног тела присиљена да се
креће по једној заданој линији и
ли по једној заданој површини рав-
на нули. Сада ћемо да докажемо да
је равна реакција и онда равна
нули ако је тело присиљено да се
котира без клизања по једној зада-
ној површини. Посматрајно тело K
ћемо се котира без клизања по по-

вршине F . То постојење без клизања
 може бити на овај
 начин остварити:



Замислимо један
 апсолутно тврде
 тела које не мења
 своју дужину при-
 чвршћен на површи-
 ни F у тачки A ; дру-
 ги крај овог тела
 нека буде причврш-

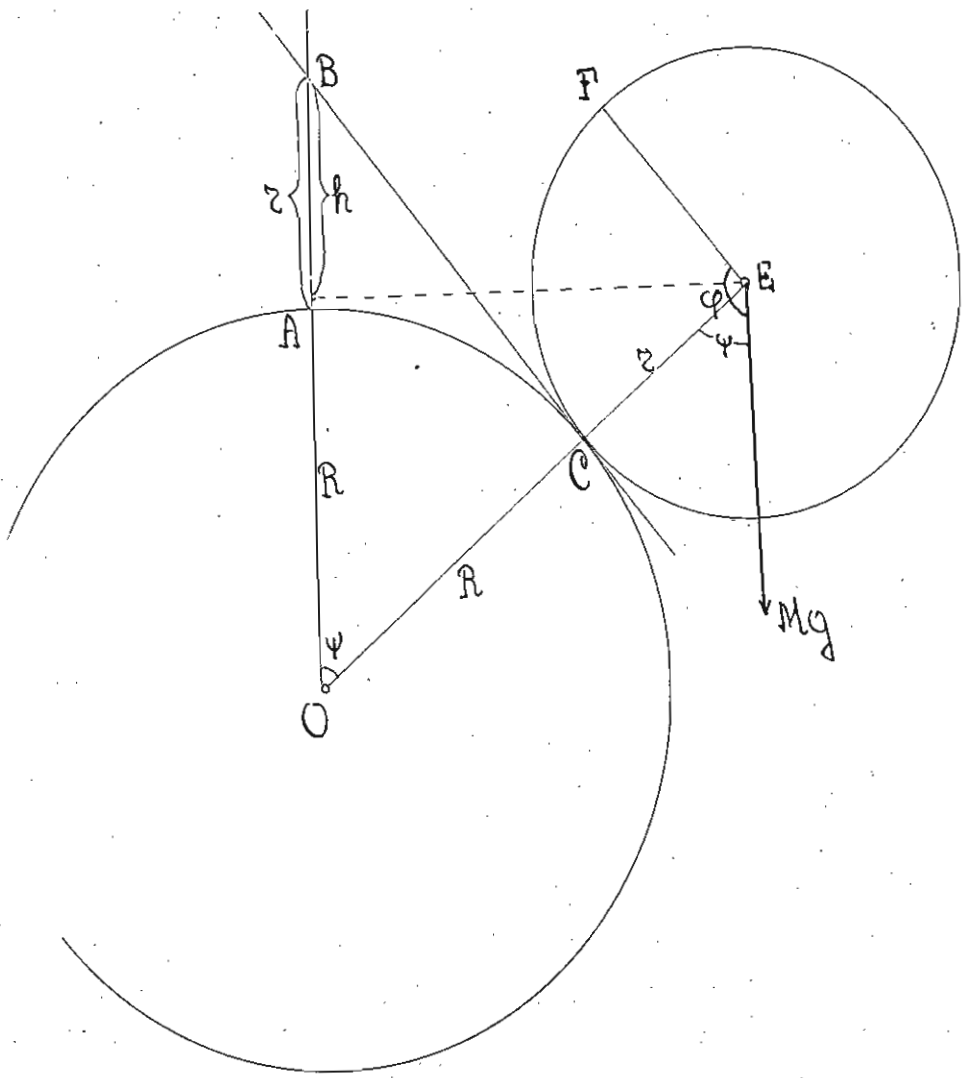
ћен на телу R у тачки B . Ако је те-
 ло симетрично тако да се пројекција
 на површину F налази тела, ако се
 тело покрета у смеру као што смо
 означили на слици, то оно неће мо-
 ћи клизати по површини F јер та у
 овоме случају постоји. Зодирна тач-
 ка тела R и површине F нека буде
 M ; реакција површине F на тело R
 нека буде R . Ова реакција не мора са-
 да бити нормална на површину јер
 тангентцијалној компоненти даје

оштор сила. Постављање тела ће би-
 ти равна те силе R . У томе време
 да узмемо само у обзир да се тело
 у одређеном моменту окреће око тач-
 ке M и да је тачка M нормална
 или да је, као што ћемо касније
 доказати, моментални центар ро-
 тације. Како померање је према то-
 ме равно нули, та је због тога и
 равна силе R равна нули. У сле-
 дећем моменту доћи ће друга једна
 тачка тела да додире са површи-
 ном и у којој ће се показати једна
 друга реакција, али у сваком слу-
 чају ова реакција не помера та-
 чажу тачку.

Пример:

Уобичајена тешка кугла ма-
 се M , радиуса r , нека се покрета без
 клизања по кугли радиуса R . Све
 теже нека на коју не дејствују ни-
 какве спољне силе. Нека се нађе

кретање кугле. Уозимо пут AC једнак



пути CF , онда се је тачка F додирива-
ла са тачком A . Означимо ни угао што
та радиус EF затвара са вертикалом

са φ , онда постоји због прелазног
једнакости

$$R\psi = z(\varphi - \psi) \quad 1)$$

Са углом φ из којег следи из торње
једнакости угао ψ изражен је поштоњу
положај кугле. Постављајући систем
зависи дугине само од једног пара-
метра та га можемо назвати систе-
мом са поштоњим великама. Једна је-
днина једнакости одређује према по-
ме којом кретање, та зато може-
мо употребити одмах једнакосту ко-
ја изражава теорему живе силе.
Та једнакост је била

$$\sum \frac{mv^2}{2} = \frac{Mv^2}{2} + \frac{1}{2} M S^2 \left(\frac{d\varphi}{dt}\right)^2 = A_p \quad 2)$$

где A_p означава радњу спољних сила.
Од спољних сила дејствује на куглу
само њена тежина Mg и реакција
држе кугле, но радња те реакције
је, као што смо мало пре показали,
равна нули. Зато имамо да узмемо

само у обзир радноу тежину. Она дејствује у центру ϵ а наперена је у вертикали доле, па је њена радња од иницијалног положаја па до моменталног једнака

$$A_p = Mgh$$

где h означава гуњину за коју се је тежиште кугле спустило доле. Како је

$$h = (R+r) - (R+r) \cos \psi$$

то је

$$A_p = Mg(R+r)(1 - \cos \psi)$$

Тежиште ϵ кугле крене се у кругу радиуса $(R+r)$, па је зато њена брзина

$$V = (R+r) \frac{d\psi}{dt}$$

Стаavimo ми обе вредности у једнакосту 2), па покретимо ми ознака са M , то добијемо

$$(R+r)^2 \left(\frac{d\psi}{dt}\right)^2 + S_3^2 \left(\frac{d\psi}{dt}\right)^2 = 2g(R+r)(1 - \cos \psi) \quad 3)$$

У једнакост 1) налази се

$$\frac{R+r}{2} \psi = \varphi$$

па је зато

$$\frac{d\varphi}{dt} = \frac{R+r}{2} \frac{d\psi}{dt}$$

Стаavimo ми обе вредности у једнакосту 3) то добијемо

$$(R+r)^2 \left(\frac{d\varphi}{dt}\right)^2 \left(1 + \frac{S_3^2}{r^2}\right) = 2g(R+r)(1 - \cos \psi)$$

или

$$\left(1 + \frac{S_3^2}{r^2}\right) \left(\frac{d\varphi}{dt}\right)^2 = \frac{2g}{R+r} (1 - \cos \psi)$$

Ова се једнакост може сада без проблема интегрисати. За добрише радњу треба још да израчунамо вредност радиуса инерције S_3 обзиром на осу која у талку ϵ стоји нормално на равнину клие. Означимо ми моментал инерције обзиром на ту осу са I_x , то су због апсолутне симетрије кугле моментал инерције об-

зиром на двете две ортогоналне осе међу собом једнаки су.

$$I_x = I_y = I_z$$

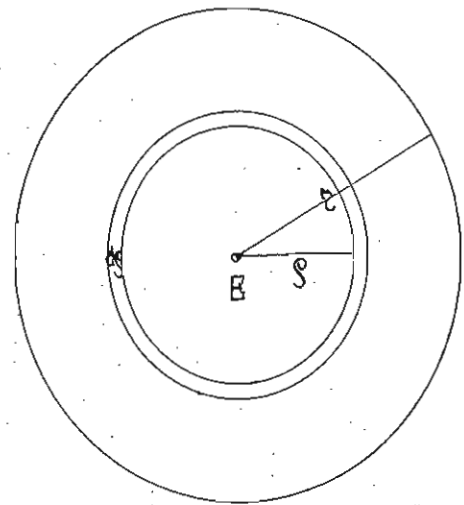
Показати то да је попарни момент инерције обзиром на осе ϵ

$$I_0 = \frac{1}{2} (I_x + I_y + I_z) = \frac{3}{2} I_z$$

та је зато

$$I_z = \frac{2}{3} I_0$$

а попарни момент инерције I_0 можемо израчунавати. Замислимо да смо куглу разделили у сите бесконачно танке концентричне слојеве; онда је маса једног таквог слоја који има радиус s а дебелину ds једнака



$\gamma 4\pi s^2 ds$

где γ означава

гушћину кугле. Зато добијемо момент инерције овога слоја ако торжи израс још помножимо са s^2 ; та ће момент инерције читаве кугле I_0 бити једнак

$$I_0 = 4\pi\gamma \int_0^R s^3 ds = \frac{4}{5} \pi\gamma R^5$$

Маса читаве кугле једнака је

$$M = \frac{4}{3} \pi\gamma R^3$$

та је зато

$$I_z = \frac{2}{3} \frac{4}{5} \pi\gamma R^5$$

а

$$S^2 = \frac{I_z}{M} = \frac{2}{5} R^2$$

Зато је

$$1 + \frac{S^2}{R^2} = 1 + \frac{2}{5} = \frac{7}{5}$$

та једнакоста претима добија овај облик

$$\left(\frac{d\psi}{dt}\right)^2 = \frac{10}{7} \frac{g}{R+z} (1 - \cos\psi)$$

Уз обе једнакосте следи да је

$$dt = \sqrt{\frac{10}{7}} \sqrt{\frac{R+z}{g}} \frac{d\psi}{\sqrt{1-\cos\psi}}$$

аа је

$$t = \sqrt{\frac{2.7}{10}} \sqrt{\frac{R+z}{g}} \int_{\psi_0}^{\psi} \frac{d\psi}{\sqrt{\frac{1-\cos\psi}{2}}}$$

а како је

$$\sqrt{\frac{1-\cos\psi}{2}} = \sin\frac{\psi}{2} = 2\sin\frac{\psi}{4}\cos\frac{\psi}{4}$$

што је

$$t = 2\sqrt{\frac{7}{5}} \sqrt{\frac{R+z}{g}} \int_{\psi_0}^{\psi} \frac{d\psi}{\sin\frac{\psi}{4}\cos\frac{\psi}{4}}$$

Поделимо ли имениоца и бројилаца пог интегралом са $\cos^2\frac{\psi}{4}$, то добијемо горе $\sec^2\frac{\psi}{4}$ а горе $\operatorname{tg}\frac{\psi}{4}$ тако да је бројилац диференцијал имениоца. Зато је

$$t = 2\sqrt{\frac{7}{5}} \sqrt{\frac{R+z}{g}} \left\{ \log_{\text{nat}} \operatorname{tg}\frac{\psi}{4} \right\}_{\psi_0}^{\psi}$$

Функција сила

Уопште ни на апстрактном систему тачковне силе да је израз

$$\Sigma (X dx + Y dy + Z dz)$$

потпуни диференцијал неке функције U т.ј.

$$\Sigma (X dx + Y dy + Z dz) = dU$$

онда ту функцију U називамо функцијом сила. Лева страна представља нам елементарну радњу, па је зато

$$dA = dU$$

или интеграцијом

$$A = U - U_0$$

т.ј. радња што је силе обављају на систему једнака је диференцијал вредности функције U између конач-

ној и позитивној положаја без обзира на пут или на конфигурације кроз које је систем прошао.

Доказали смо да је ова рачуна једнака и диференцијал кинетичке енергије система иј.

$$A = \sum \frac{mv^2}{2} - \sum \frac{mv_0^2}{2}$$

Последње две једнакост можемо склопити у обичну једнакост

$$\sum \frac{mv^2}{2} + (-U) = \sum \frac{mv_0^2}{2} + (-U_0)$$

Члан $(-U)$ називамо потенцијалном енергијом система, па зато ова једнакост показује да је збир кинетичке и потенцијалне енергије у иницијалном положају једнак збиру кинетичке и потенцијалне енергије за време штабита кретања или другим речима да је збир кинетичке и потенцијалне енергије константан.

Потенцијалну енергију можемо саопштити и као способност

система да обавља једну радњу. Базице ми н. пр. једно тело вертикално у вис, то ће његова кинетичка енергија опадаати, али ће његова потенцијална енергија расти иј. тело губија способност да изврши у иницијалном положају највише обавља радњу.

Обавоји механички системи за које постоји функција сила зову се по Лорду Келвину (Вилхелму Томзону) конзервативним. Указују ми се силе шрениа, то постајра ни систем сила неће имати своју функцију сила. Уштеда, дакле, да у шоме случају није торњи услов задовољен да је збир кинетичке и потенцијалне енергије константан. То важи само са механиком тлешта јер ће се заиста један део механике енергије шпрошити, али ће се показати услед шрениа у облику шопште, па се зато овој прин-

цији, ако се појави, електрична и
магнетна сила снајдемо да се
као енергије, може генерисати и
у том облику још он назив принцип
о одржању енергије који гласи: да
је у васиони збир енергија констан-
тан и неумишљив.

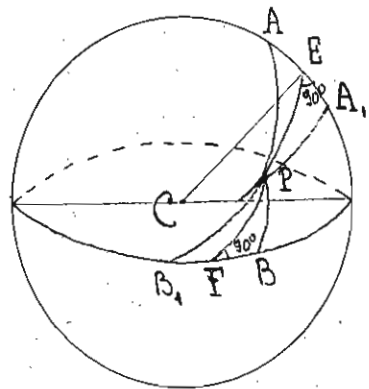
Кретање крутог тела у простору од три димензије.

Ако су сваке постатраног ис-
тема безалт инваријабилно једна
на круту, онда кретање сваке тач-
ке зависиће од кретања центра,
па зато морају постојати неки
општи услови кретања који мо-
рају у сваком случају бити задо-
вољени да та какво кретање то
било. Сви услови морају бити так-
ви да ако познајемо кретање три-
ју тачака постатраног тела које
не леже у ипивој равни, да онда мо-
рамо познавати и кретање шма-
бота система. Све опште услове који
саможавају кинематичку крутог

шара ћемо сада да испитијемо.

Изражање крућног шара око једне нехомогене тачке.

Шарка C посматраног шара нека буде нехомогена. Њен положај је спрема шаре одређен у сваком моменту, зато ваља да означајемо само још изражање друге тачке шара A и B , да да нам шаре буде одређено изражање свих тачака. Положај тачке A у времену t нека буде A а у времену t_1 A_1 . Тако шаро нека буде положај тачке B у времену t B , а у времену t_1 B_1 .



Положимо равнину сликe кроз шатке C , A и A_1 . Одаберимо шатку B у апостан-раном шату шатко да буде

$$CB = CA$$

ш. ј. да шатке A и B леже на истој кугли које центар лежи у шатки C . Положимо кроз положаје A и A_1 нај- већи круг, то нај круг лежи према прешањем у равнини сликe. Поло- жимо исто шатко кроз положаје B и B_1 највећи круг. Располовимо лук AA_1 шатком E , да положимо кроз шату шатку највећи круг који стоји нор- мално на луку AA_1 . Располовимо лук BB_1 шатком F , да положимо и кроз њу највећи круг који стоји нормално на шом луку BB_1 . Оба кру- та секу се у шатки P . Стајимо шатку P највећим круговима са шаткама A, A_1, B, B_1 . Онда постоје између сферних троуглова које сто на шату шатки нормалн добили две релације

$$\triangle AEF \cong \triangle A_1E_1F$$

јер је

$$\widehat{AE} = \widehat{A_1E_1}$$

јер су углови код E прави, а шатка EF је заједничка. Зато следује јед- нотина

$$\widehat{PA} = \widehat{PA_1}$$

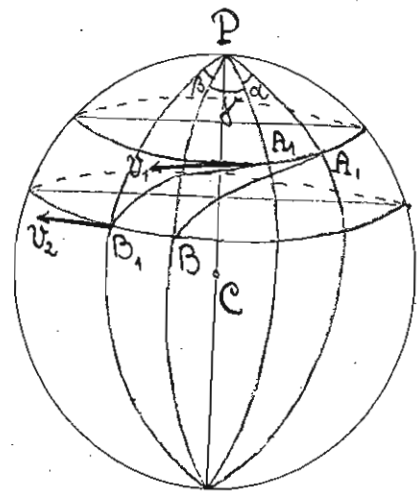
Ова једнотина казује да шатке A и A_1 леже на истом паралелном кру- ту ако одаберемо за шат кугле шатку P . Нацртајмо нову слик у шатку да оса CP лежи у равнини сликe. Онда леже A и A_1 на истом пара- лелном круту. Из прве сликe следује даље

$$\triangle BFP \cong \triangle B_1FP$$

из истих разло- га као и пре, да зато следује да је

$$\widehat{PB} = \widehat{PB_1}$$

а то значи да шатке B и B_1 леже на



истом паралелном круту ако одре-
 рено шалку P за топ. Иако положај
 представљен је на другој слици. Пове-
 цимо на другој слици меридијане
 кроз шалке A, A_1, B и B_1 ; онда су ти
 меридијани идентички са исто о-
 значеним највећим крутовима на
 првој слици. Сајмо на другој слици
 шалку A са шалком B највећим кру-
 том и исто шалку A_1 са шал-
 ком B_1 ; онда су пухови

$$\overline{AB} = \overline{A_1B_1}$$

зато јер се за време кретања међу-
 собна дистанција посматраних две-
 ју шалка не мења. Зато следују обе
 једнакосте

$$\Delta PAB \cong \Delta PA_1B_1$$

јер су им све три стране међу собом
 једнаке, па зато

$$\angle APB = \angle A_1PB_1$$

или уобредив углове α, β, γ као што
 је на слици означено

$$\alpha + \gamma = \gamma + \beta$$

или

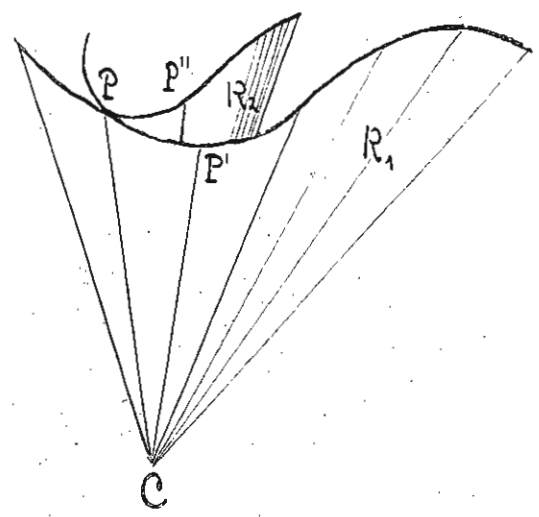
$$\alpha = \beta$$

а то значи да се ротацијом шела
 око осе CP за угао α може довести
 шалка A до континуенције са шал-
 ком A_1 , а шалка B до континуенције
 са шалком B_1 . Положаји AB и A_1B_1
 били су, сем релативне оријентације
 једна шалка остале непромењена,
 произвољни, па зато можемо да
 кажемо: посматрано шело може се
 из овог иницијалног положаја до-
 вести у сваки произвољан положај
 ротацијом око једине осе која прола-
 зи кроз шалку C . Ако су одређени по-
 ложај и положај у који довађамо
 шело бескрајно блиски, онда се оса CP
 зове моментална оса. Сваком елемен-
 ту кретања посматраног шела одго-
 вара једна моментална оса. Та оса
 мења од момента до момента
 свој положај у шелу α и своје по-
 ложаје у простору. Ако су нам за-

дана кретања тачака A и B у сле-
 дећем моменту t . Ако означаемо
 векторе брзина v_1 и v_2 , то су ти век-
 тори тангентне на паралелне кру-
 гове AA_1 и BB_1 , аа представљамо
 сада да су померања AA_1 и BB_1
 бесконачно мала. Можемо ову CF
 добити онда на тај начин да у
 тачкама A и B положимо равнине
 које су нормалне на векторе v_1 и v_2 .
 Обе те равнине секу се у момент-
 ној оси CF . Сваком моменту крета-
 ња одговара једна једина момент-
 ална оса. Ако је то кретање кон-
 ститиуирано, то та оса мења кон-
 ститиуирано свој положај у постат-
 раном телу а пролази без пре-
 стајања кроз тачку C . Знамо дакле
 да су сви положаји моменталних
 оса у телу генератрисе једнога
 конуса којег врх лежи у тачки C .
 То моментална оса мења конти-
 нуирано свој положај у простору,

аа зато сви положаји моменталних
 оса у простору сачињавају гене-
 ратрисе једнога конуса у простору
 са врхом у C . Тај конус је везан
 за простор π . Он је инерцијалан док
 је први конус везан за тело аа се
 окреће заједно са телом. У једном
 одређеном моменту је посматра-
 на оса ротације генератриса и
 једног и другог конуса, то значи
 да се у тој моменталној оси која
 одговара том моменту оддирују
 оба конуса. Та моментална оса

нека буде у по-
 статраном мо-
 менту оса CF .
 У тој се оси до-
 дирују конус K_1
 који је инерци-
 јалан у простору
 и конус K_2 који
 ротира заједно
 са телом. У сле-

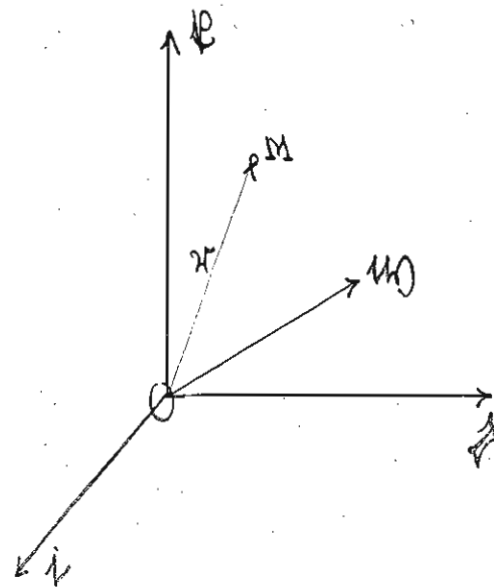


дефект моменту имаће ротациона
оса у простору друге положај са
ће одговарати температура Θ^1 кону-
са K_1 , а имаће други положај у
самом телу са ће одговарати те-
пература Θ^2 конуса K_2 . У томе
другом моменту ће се температуре
 Θ^1 и Θ^2 додиривати, а то значи
да се конус K_2 котрља по конусу
 K_1 . Зато можемо свако кретање
аорталног кружног тела око
тачке C схватити на овај начин:
У простору је фиксиран један
конус са врхом у C , тачке му облик
може бити произвољан; са телом
је везан један други конус K_2 са
врхом у C ; овај други конус ко-
трља се преко првога.

Кретање аорталног те-
ла у моменту t биће нам према
томе познато ако будемо позна-
вали његову моменталну осу ро-
тације, угловну брзину и смисао

у којем тело ротира. Све те три
величине можемо представити
једним вектором $\vec{\omega}$ којег се пра-
вац одудара
са осом роти-
ације, чији је
интензитет
једнак углов-
ној брзини и
који је наме-
рен на ову
страну са ко-
је посматра-
мо тело ротира у позитивном смис-
лу. Онда, ако означимо вектор по-
ложаја произвољне тачке M тела
узет од постојеће тачке O вектора
 $\vec{\omega}$ са \vec{r} , то је, као што смо већ ви-
ше пута видели, брзина тачке
 M представљена изразом
$$\vec{v} = [\vec{\omega} \vec{r}]$$

Означимо ли јединичне векторе у
правцу нормалних оса са i, j, k ,



и означимо ли компонентне вектора ω са $\omega_x, \omega_y, \omega_z$, аа узмемо ли у обзир да су компонентне вектора x, y, z , ко торим израз можемо представити и са детерминантом

$$\eta = \begin{vmatrix} 1 & 1 & 1 \\ \omega_x & \omega_y & \omega_z \\ x & y & z \end{vmatrix}$$

аа су зато компонентне вектора η субдетерминанте првог реда пређашње детерминанте и према томе

$$v_x = z\omega_y - y\omega_z$$

$$v_y = x\omega_z - z\omega_x$$

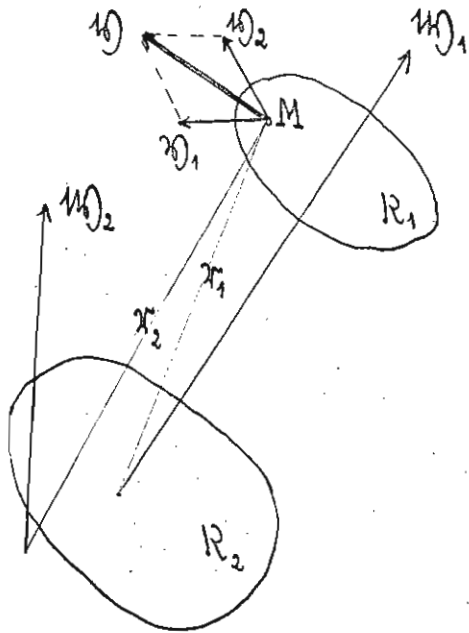
$$v_z = y\omega_x - x\omega_y$$

Ми смо при овом извађању употребили енглески координатни систем јер се у Рационалној Механици обично примењује француски, но тако се у том случају

и смисао заокретања узима позитивно кад следује у смислу каваале на сапу, ко торне једнакне остају непроменене и за француски координатни систем.

Састављање ротације.

Посматрамо тело R_1 , нека из-
вађа у посматраном моменту
ротацију представљену вектором



ω_1 , т.ј. нека ро-
тира око праве
вектора ω_1 ; ω_1
нека буде глав-
не моментална
оса ротације.
Та оса рота-
ције нека буде
везана са те-
лом R_2 , та нека
обо ротира
око осе ω_2 . Ти-

тајмо кривој те дрзину имати у
посматраном моменту произволна

плоска M тела R_1 . Услед ротације
око осе ω_1 буде нека дрзина

$$\omega_1 = [\omega_1, \pi_1]$$

а услед ротације око осе ω_2 буде
нека дрзина

$$\omega_2 = [\omega_2, \pi_2]$$

Но обе ове дрзине дају се по пра-
вилу паралелограма саставити
у једну, аа је зато резултујућа
дрзина плоске M

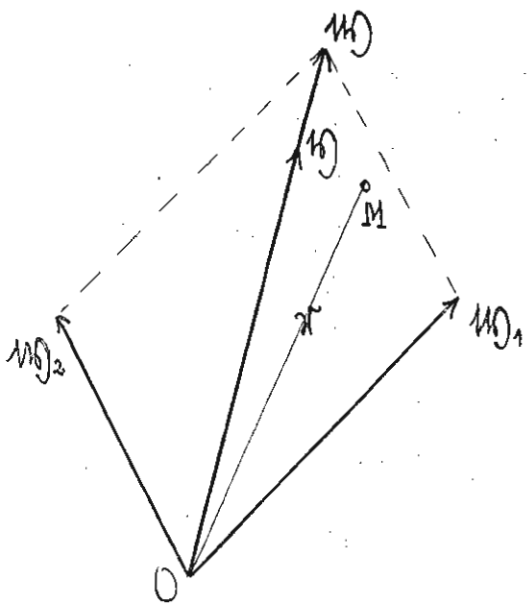
$$\omega = \omega_1 + \omega_2 =$$

$$= [\omega_1, \pi_1] + [\omega_2, \pi_2]$$

Та исти начин дају се са-
ставити и већи број истовреме-
них ротација.

Специјални случај.

1° Ако се праве вектора ω_1
и ω_2 међусобно секу, онда их може-
мо замислити да дејствују у не-
кој плоски пресека O јер су век-



тори ротације вектори који се могу помножити дуж својих права јер се тим помножањем у правуј векторски производ $[M, r]$ не мења. Уозимо сада

једну тачку M ; онда је резултујућа брзина према пређашњем једнака

$$v = [M_1, r] + [M_2, r] = [(M_1 + M_2), r]$$

Саставимо ли две ротације M_1 и M_2 у једну резултујућу M

$$M_1 + M_2 = M$$

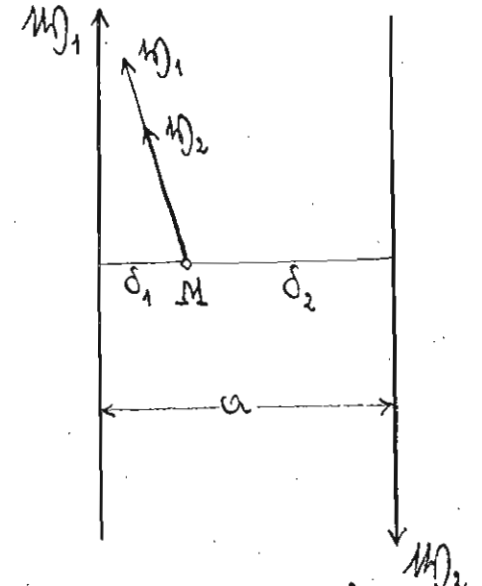
онда је брзина произвољне тачке M једнака

$$v = [r, M]$$

а то значи да се произвољна тачка

а према томе и свако тело креће у апстрактном моменту тако као да би M била моментална о-са ротације.

2° Ротације M_1 и M_2 нека састављају један векторски сарет M ; нека су паралелне, исте величине, но противнога правца. Онда мобилна тачка M креће се у апстрактном моменту услед ротације око осе M , нормално на равнину силе, исте величине a њен интензитет једнак је



$$v_1 = \omega, \delta_1$$

Услед ротације око осе M креће се мобилна тачка M истом нормално на равнину силе и то у правцу исте равнине силе. Интензитет v је

зине једнаке је

$$v_2 = \omega_2 \delta_2$$

Обе брзине, јер падају у исти правца, можемо сада једноставно сабраати, па је интензитет резултујуће брзине једнак

$$v = \omega_1 \delta_1 + \omega_2 \delta_2$$

Но како је

$$\omega_1 = \omega_2 = \omega$$

јер смо назвали сва оба вектора сагивавају један смер, то је

$$v = \omega (\delta_1 + \delta_2) = \omega a$$

где a означава одступање обеју оса. Овај израз једнак је за све тачке посматраног тела, а вектор брзине

$$v = \omega a$$

може бити представљен осом ωa посматраног смера (ω_1, ω_2), јер је интензитет те осе ωa једнак ωa , а оса је направљена на ону страну векторског смера са које посматран тај смер заокреће у позитивном смислу, дакле иза равнине слике.

Како су брзине v за све тачке посматраног тела у уопшном моменту кад оно извађа две ротације око оса које сагивавају векторски смер једнаке, то посматрано тело извађа трансплаторно кретање. Обратно, можемо свако трансплаторно кретање у уопшном моменту заменити са ротацијом око једнога смера којег је оса ω једнака вектору брзине трансплаторног кретања.

Општи случај.

Посматрано тело нека извађа у уопшном моменту произвољан број ротација представљених векторима

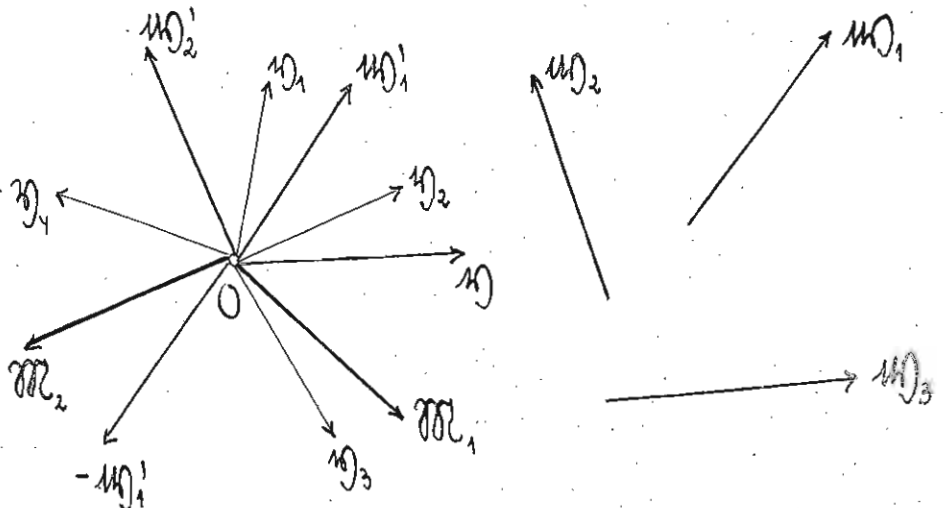
$$\omega_1 \quad \omega_2 \quad \omega_3 \quad \dots$$

Нека у истом моменту извађа произвољан број трансплација представљених векторима

$$\omega_1 \quad \omega_2 \quad \omega_3 \quad \dots$$

Питајмо шта ће бити резултујуће

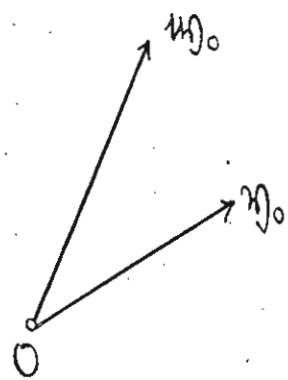
кретање посматраног тела у чо-
 геном моменту. Вектори M_1, M_2, M_3, \dots
 везани су на своје праве аа се не
 могу произвољно сложити у један.
 Вектори M_1, M_2, M_3, \dots су подобни век-



тори аа их можемо у произвољну
 тачки O простора издвојити и сло-
 жити у вектор M . Услед транспа-
 ција M_1, M_2, M_3, \dots извађа посматра-
 но тело транспацију M . Лишак
 кретање извађа тело услед
 ротирација M_1, M_2, M_3, \dots . Издвојемо
 ли у то име у тачки O вектор M'
 који је по правцу и величини јед-

нак вектору M и вектор $-M'$, та
 замислимо да посматрано тело
 извађа ротирацију M' и ротирацију
 $-M'$. То стемо узимати јер се те
 две ротирације, јер су једнаке а про-
 тивне, међусобно поништавају. Са-
 да можемо ротирације M_1 и $-M_1'$
 саставити у једну транспацију
 која ће бити представљена спо-
 добним вектором M_1 , а тај може-
 мо издвојити у тачки O . Узим-
 мо то исто са векторима M_2, M_3, \dots
 то ћемо вектор M_2 моћи заме-
 нити са вектором M_2' у тачки O и
 са транспаритним вектором M_2 .
 Транспације M, M_1, M_2, \dots дају се
 саставити у једну заједничку
 транспацију M_0 , а ротирације $M_1',$
 M_2', M_3', \dots дају се сложити, јер
 иду сада све кроз исту тачку,
 у једну заједничку ротирацију M_0 .
 Зато можемо кретање посмат-
 раног тела резуговати на роти-

цију \mathcal{M}_0 и на

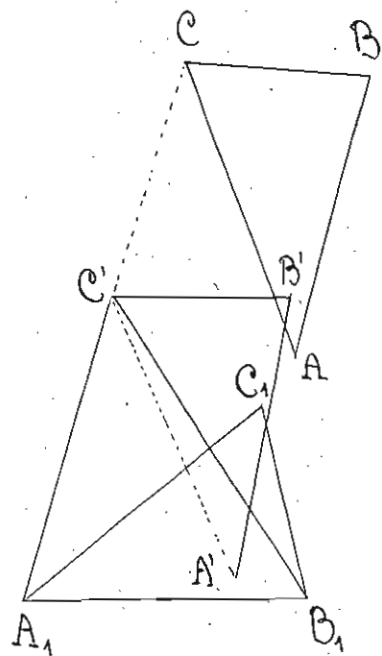


транспацију \mathcal{M}_0 . У
постматричном моменту
извађа дуге \mathcal{M}_0 по
ротацију око осе
 \mathcal{M}_0 и транспацира
сет \mathcal{M}_0 у правцу \mathcal{H}_0 .
Свако произвољно
кретање кривог

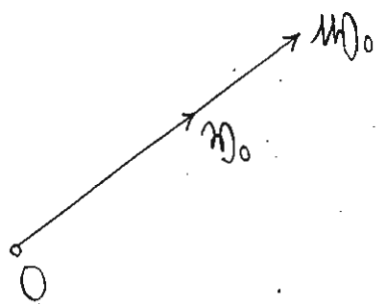
тела у једном моменту можемо
заменили његовом ротацијом и
његовом транспацијом. Како смо
да је кретање тела одређено али
познајемо кретање од три његове
тачке које не леже у истој пра-
вој. Нека дуге положај тих та-
чка у времену t буде A, B, C а
у времену $t + \Delta t$: A_1, B_1, C_1 . Ми мо-
жемо из првога положаја дуги
у овај други на овај начин да
транспацијом тела донесемо
тачку C у положај C_1 а онда
можемо одредити у овом њеном
положају њене ротационе осе

на овај начин да
тачке A и B из по-
ложаја A', B' у које
су донесене тран-
спацијом дугу у
у положај A, B . А
ко је време Δt бес-
крајно малено, то
ћемо имати једну
елементарну тран-
спацију и једну
бескрајно малену
ротацију око једне моменталне осе.
Зато можемо у сваком моменту
кретање кривог тела заменити
са једном транспацијом и једном
ротацијом.

При претходном извађању би-
ла је тачка O произвољна. Проме-
њимо ли тачку O то ћемо добити
до дуге иста вектор \mathcal{M}_0 али ће
вектор \mathcal{H}_0 променити свој пра-
вац. У теорији самостављања сила



знано да можемо попожај шалке
 O шалко одабрати да вектори M_0



и m_0 парну у ишту
 правцу, јер ово са-
 стављање било је
 савим амалото
 састављању сила
 које дејствују на

криво тело; што су онде биле по-
 једине силе везане на правцу,
 то су онде ротације које су та-
 кође везане на правцу; што су
 онде биле претови сила пред-
 стављени слободним осам то су
 онде претови ротација који да-
 ју транслацију представљен
 слободним векторима. Сведемо ли
 дакле кретање посматраног те-
 ла на ротацију око осе M_0 и на
 транслацију у правцу m_0 који се
 поудара са правцем ротације,
 то би свака шалка тела, када
 би ова два вектора остали не-

променени за време кретања
 кретања описивала један хеликс.
 Но вектори M_0 и m_0 мењаће се уо-
 штем случају од момента до мо-
 мента, па ће се и ти хеликси ко-
 ји би били описивани од шалка
 тела мењати од момента до мо-
 мента. Сваком моменту одговара
 један елементар хеликса, а то
 кретање које би посматрано те-
 ло извађало када се од уопштег
 момента па на доле вектори
 M_0 и m_0 не би мењали зове-
 мо шаланцијално хеликсидантно
кретање кривога тела које одго-
 вара уопштем моменту. Свако
 кретање кривога тела даје се
 према томе представити као је-
 дан контициран низ шаланци-
 јалних хеликсиданних кретања.

