

etiam pro praecitati insituto sufficit, relationem corporis ad coordinatas axibus principalibus parallelas nosse, quoniam et hinc relatio ad quasvis alias terminas coordinatas derivari potest. Quoniam problemum fuit us ita resolvant, ut vim sollicitantem respectu axium principaliū dari afflum; ac solutionem ipsam ex principio jam stabilito, quod minima vis, viva generetur, petam.

## P R O B L E M A. 60.

639. Datis corporis rigidi axibus principalibus eorumque respectu momentis inertiae, si id a vi quacunque sollicitetur, siuunque ipsi in centro inertiae applicata sit alia vis illi aequalis et contraria, deinceps axes, circa quem corpus primum gyrazi incipiet.

## SOLUTIO.

Sit I centrum inertiae corporis, et resiae IA, IB, IC eius tres axes principales, quorum respectu momenta inertiae sunt  $M_{AA}$ ,  $M_{BB}$ ,  $M_{CC}$ . Iam a quacunque vi corpus sollicitetur, poterit ejus transitus per planum binis axisbus principalibus interceptum AIB, qui fit in puncto V, ab I distante intervallo IV =  $b$ ; existente angulo AIV =  $\delta$  ipsa autem vis, quasi hunc puncto effet applicata, resolvatur in terminis axis parallelos quae sint vis VP = P, vis VQ = Q, et vis VR = R, quibus igitur aequales et contrariae in puncto I applicatae sunt intellegendae. Ab his ergo corpus circa quenquam axem per centrum inertiae I transversum verti incipiet, qui sit IF ad planum BIA inclinatus angulo FIE =  $\theta$  existente angulo AIE =  $\eta$ , quos binos angulos investigari oportet. Iam primo respectu hujus axis IF quadratur momentum inertie, quod cum sit  $cof\Delta IF = cof\eta cof\theta$ ,  $cif\Delta IF = -f\eta cof\theta$ ,  $cif$  CIF =  $f\theta$  erit per superiorea

$$M(ac cof\eta^2 cof\theta^2 + bb cof\eta^2 cof\theta^2 + cc cof\theta^2).$$

Deinde momenta virium P, Q, R respectu axis IF iugis IF sunt invigilanda; ex antecedentibus autem patet, ducta VM ad IE normali ut  $VI = b/fm(\delta+\eta)$   $cif\theta$ . Verum quo reliquum virum momentum  $V\bar{A} = b/fm(\delta+\eta)$   $cif\theta$ . Viris vis VR = R, momentum = R, VM,  $cif\theta$  facilius inventuri queant, puncta V, A, B, C, E, in superficie sphaericā concenterentur cuius centrum sit in I. Erunt ergo arcus AB, AC et BC quadrantes. AV = J, AE =  $\eta$ , EF =  $\theta$ ; et vires P, Q, R in V applicatae resolvantur in binis, quoniam alterne sint in superficie sphaericā normalis, alterae superficiem sphæricam tangent.

ubi

## GENERATIONE IN CORPORIBUS RIGIDIS. 51

ubi priores per centrum transverse nulla praebent momenta, unde solas posteriores considerasse sufficit, quae erunt: vis sec. VA = P  $f\eta$ , AV; vis sec. VB = Q  $f\eta$  BV et vis sec. VC = R  $f\eta$  CV = R ob CV quia drantem. Haec vites porro resolvantur secundum directionem VF, et aliud ad eum normale, ubi priores cum axe IF in eodem plane sint.

$$P f\eta AV / fAVf - Q f\eta BV / fBVf - R f\eta CVf$$

quorum directio cum sit ad planum IFV normalis, erit etiam in piano ad axem IF normali, unde cum distantia ab axe sit =  $b f\eta FV$ , ob  $\frac{AV}{FV} = \delta$  et  $fBVf / fBV = fAVf / fAV$  erit momentum quacunq;  $b((Pf\delta - Q cof\delta) / f\eta AVf - R cof\eta AVf / f\eta BVf)$  at  $f\eta AVf / fAV = f\eta FE = f\eta$ , sic que momentum habebitur.

$$P b / \delta / \theta - Q b cof\delta / \theta - R b cof\eta AVf / fAV$$

at ex sphaericis est  $cif\eta AVf / fAV = /(\delta+\eta) cof\theta$ , ita ut momentum quacunq; sit  $= Pb / \delta / \theta - Qb cof\delta / \theta - Rb / (\delta+\eta) cof\theta$ , ex quo

$$d\omega = \frac{ghdt^2(P/\delta f\eta - Q cof\delta / \theta - R / (\delta+\eta) cof\theta)}{M(a a cof\eta^2 cof\theta^2 + b b cof\eta^2 / \theta^2 + c c cof\theta^2)}$$

$$\begin{aligned} & \text{Quocirca istud momentum reddi debet haec expressio} \\ & ((P/\delta - Q cof\delta) / \theta - R / (\delta+\eta) cof\theta)^2 \\ & a a cof\eta^2 cof\theta^2 + b b cof\eta^2 / \theta^2 cof\theta^2 + c c cof\theta^2 \end{aligned}$$

Natuimus primo  $\theta$  tantum variable, et fieri:

$$\begin{aligned} & 2(a a cof\eta^2 cof\theta^2 + b b cof\eta^2 cof\theta^2 + c c cof\theta^2)((P/\delta - Q cof\delta) / \theta) \\ & + R f(\delta+\eta) / \theta = \\ & 2(-a a cof\eta^2 / \theta cof\theta - b b cof\eta^2 / \theta cof\theta + c c cof\theta^2) \\ & ((P/\delta - Q cof\delta) / \theta - R / (\delta+\eta) cof\theta) \end{aligned}$$

quae reductur ad hanc formam

$$(Pf\delta - Q cof\delta)(aa cof\eta^2 + bb cof\eta^2) cof\theta + Rccf(\delta+\eta)f\theta = 0$$

Nunc sumto  $\eta$  variabili obtinebimus:

$$\begin{aligned} & 2(aa cof\eta^2 cof\theta^2 + bb cof\eta^2 cof\theta^2 + cc cof\theta^2)(-R cof(\delta+\eta) cof\theta) = \\ & 2(-aa cof\eta^2 cof\theta^2 + bb cof\eta^2 cof\theta^2)(P/\delta - Q cof\delta) \\ & f\theta - R f(\delta+\eta) cof\theta \end{aligned}$$

quae reducitur ad hanc formam

$$R cof$$

Ii 2

$$R \cos \theta (\alpha \cos \delta \cos \eta^2 - b b' \sin \delta \sin \eta^2) \cos(\theta + \eta) \sin(\theta + \eta)/\theta^2 = \\ (Q \cos(\delta - P/\delta) (b b' - \alpha \alpha) / \theta) \sin \eta \cos \eta \theta \cos \eta^2,$$

ubi in loco  $Q \cos \delta - P/\delta$  ponatur  $\frac{R \cos(\delta + \eta) \tan \theta}{\alpha \alpha \cos \eta^2 + b b' \sin \eta^2}$ , facta reductione pervenit ad hanc aequationem

$$\cos \theta^2 (\alpha \alpha \cos \delta \cos \eta - b b' \sin \delta \sin \eta) (\alpha \alpha \cos \eta^2 + b b' \sin \eta^2) + c c \cos \theta^2.$$

Quae per  $\alpha \alpha \cos \delta \cos \eta - b b' \sin \delta \sin \eta$  dividat, praeberet

$$\cos \theta^2 (\alpha \alpha \cos \eta^2 + b b' \sin \eta^2) + c c \cos \theta^2 = 0$$

acquationem impossibilem ob omnes partes positivas. Quare divisor

$$\text{utentes nanciscinur determinacionem anguli } \eta \text{ scilicet } \tan \eta = \frac{\alpha \alpha \cos \delta}{b b' \sin \delta}.$$

ex quo porro colligitur  $\tan \theta = \frac{(Q \cos(\delta - P/\delta)) \alpha \alpha b b'}{R \cos(\delta + P/\delta) \alpha \alpha b b'}$  vel ne-

ambiguitas ligni radicalis dubium, retinque:

$$\tan \theta = \frac{(Q \cos \delta - P/\delta) b b' \eta}{R \cos \delta}, \quad \text{et} \quad \tan \theta = \frac{R \cos \delta}{R \cos \delta}.$$

Hoc iam axe invento si pro  $Q \cos \delta - P/\delta$  valor superior substitutatur, colligitur inconveniens virtum sollicitantibus respectu, illius axis  $\frac{R b f(\delta + \eta)}{(a a \cos \eta^2 + b b' \sin \eta^2) \cos \theta}$  unde angulus de-

$$\text{mentaris de tempusculo de circa arem genitus erit}$$

$$\frac{R g b d t^2 f(\delta + \eta)}{M \cos \theta (a a \cos \eta^2 + b b' \sin \eta^2)} = \frac{R g b d t^2 r^2 (\alpha \alpha \cos \delta^2 + b b' \sin \delta^2)}{M \alpha \alpha b b' \cos \theta}$$

$f$  in  $/(\delta + \eta)$  loco anguli  $\eta$  valor repetitus substitutatur.

### C O R O L L . 1.

Fig. 82. 640. Ex punto ergo  $V$ , in quo directio via sollicitantis planum AIB traxit, statim inventur in eodem plane recta IE cui axis gyrationis IF imminet; posito enim angulo AIV =  $\delta$ , erit  $\tan \angle AIE = \tan \eta = \frac{a a \cos \delta}{b b' \sin \delta}$ ; neque a direzione ipsius vis penderit.

CO.

### C O R O L L . 2.

641. Quare si vis sollicitans per axem principalem IA transeat, angulus AIE sit rectus, axisque generatius IF erit in piano ad axem IA normali. At ob  $\delta = 0$  et  $\eta = 90^\circ$  erit  $\tan \angle EIF = \tan \theta = \frac{Q b f}{R c c}$ .

### C O R O L L . 3.

642. Si momenta inertiae respectu axium IA et IB fierint aequalia, est  $\tan \eta = \cos \theta = \tan(90^\circ - \delta)$ , ideoque angulus VIF rectus: hoc iugum easu axis generatius IF erit ad rectam IV. normalis, et  $a a = b b$  inducit, praeterea vero ipsi motori progressivum secundum suam directionem imprimet, qua tempusculo  $dt$  conficit spatolum =  $\frac{P g d t^2}{M}$ .

### C O R O L L . 4.

643. Si vis sollicitans, que sit =  $V$ , et eius directio planum folia in corpus agat, ea corporis motus signatura circa axem inventum IF inducit, praeterea vero ipsi motori progressivum secundum suam directionem imprimet, qua tempusculo  $dt$  conficit spatolum =  $\frac{P g d t^2}{M}$ .

### S C H O L I O N.

644. In solutione huius problematis iucundum saepe erat perficere, quo modo calculus, qui initio non parum intricatus videbatur, continuo ad maiorem simplicitatem quam sponte fuerit perductus, in quo exhibuit veritatis criterium certitudo. Plurimum enim talis calculi commoditas deprehenditur, dum in veritate in investigatione felici succedit veritas, cum contra a veritate ramite aberrantes in calculos inextricabiles illabi sollemus. Ac principium quidem minimi, quo hic sum usus, elegantem suppeditavit sollicitonem, quae aucto inveniatur evanescere, si eam ut ante ex primis mechanice principiis petere voluisse. Nunc ergo problema, quo praeiens caput abfolvit, in generare pertractare licet.

### P R O B L E M A. 61.

645. Si corpus rigidum quietescens a viribus quibuscumque aerabitur, definire primum motum elementarem, quia ea ge-

SOCIETATIS

Ex Theor. VII. omnes vires sollicitantes, quoctunque fuerint, re-  
ducantur ad binas, quarum altera ipsi centro inertiae sit applicata, al-  
tera vero extra hoc centrum directa: horum prior fit  $S$  posterior  $V$ . His duabus viribus inventis pinqsola vis  $V$  consideretur, cui ae-  
quals in ipso centro inertiae contraria applicata concipiatur, ut cen-  
trum inertiae etiam in quiete conservetur. Disponatur ergo, ubi  
directio illius vis  $V$  per planum aliquod inter binos axes principales cor-  
poris transeat, ex proli, praeceps, quaternari tam axis gyrationis circa  
quem corpus primum convertit in se, quam angulus infinitus parvus  
primo tempusculo productus. Tum autem corpori insuper motus pro-  
gressivus imprimetur, ad quem inventendum vis  $V$ , altera  $V$  secundum  
hanc directionem ipsam quoque centro inertiae applicata concipiatur,  
ita ut conjunctim cum vi priori  $S$  etiam corpus sollicitetur, et quia utriusque  
centro inertiae est applicata, inde orietur motus progressivus purus, qui  
si cum gyrorio ante invento combineatur, habebitur totus effectus a  
viribus propoliis productus.

COROLLARY

**646.** Si vis V evanescat, hoc est, si unica detur vis S centro, ut etiae applicentur, quae omnibus viribus sollicitentibus acquivaleant, tum ut supra iam vidimus, corpori solus motus progressivus imprimitur.

COROLL. 2.

647. Si autem vis  $S$  aqualis sit vi  $V$  sed directionem habeat op-  
positam, quoniam si vires sollicitantes ita fuerint comparatae, ut omnes  
quaeque in sua directione centro inertiae applicatae scilicet inutio deflue-  
re, tum centrum inertiae in quiete perseverabit, solusque motus sy-  
ratorius generabitur.

**C O K U L L. 3.**  
648. Reliquis casibus omnibus in corpore motus mixtus generatur; alter progressivus, alter circa centrum quendam axem per centrum inertiae transversum, quorum utrumque seorsim considerare ac determinare licet.

**649.** Idem etiam productetur ab his virtibus follicitantibus, etiam si corpus in motu reflectur, verum ob hujus motus admixcionem difficulter.

SECTION.

difficilis cognosci preterit. Si enim corpus jam circa alium axis gyrationis mutatur, non solum celitus angularis sed etiam ipsius inertiae transiuntur gyrae incipiat. Atque in hac axis variatione maxima motus perturbatio est ita, ad quam explicandam primo conveniet iugummodi perturbationem momentaneam accurate determinari, quod argumentum in sequente capite evolvamus.

DE VARIATIONE MOMENTANEAE AXIS  
GYRATIONIS A VIRBUS PRODUCTA.

GRUNDLIGA AV VIKINGSKULTURA

650. *Si corpus rigidum*, dum circa axem per centrum inertiae transiuntur gyratur, ab ejusmodi viribus sollicitetur, quac ipsi si quiete, motum gyrotarium circa alium axem effici imprefurare, determinare motus mutationem tempusculo minimo productum.

Cusa tam in motu jam insito, quam in eo, qui a virtibus imprimis.

Consecutum ergo centrum inertiae I tanquam centrum  
sphaerac. in cuius superficie in O polos, et IO axis circa quem corpus  
jam gyretur celerius angulum  $\alpha$ , idque in eum sensum, quo pun-  
ctum S feratur in t. Tum vero corpus ab ejusmodi viribus sollicitetur,  
ut in quietescet, gyretur circa polum S seu axem IS, tempusculo-  
que de vertereetur per angulum  $qdt$ , quandoquidem vidimus hunc an-  
gulum quadrato tempusculo  $\beta$  esse homogeneum, siquaque hac conversio  
in eum sensum, que punctum O verius a feretur. Datur ergo an-  
gulus  $\gamma$ , quem hi duo axes OI et SI in I constituerint, seu in superficie  
sphaerica arcus circuli maximi OS, qui ponatur OS =  $\gamma$ ; ac tempus  
cuto de hic arcus OS, ob motum insitum, circum polum O gyrobilur per  
angulum  $SO_1 = \gamma dt$  preventurus in istum Or, ut effet arcuS  $S = \frac{\gamma}{dt}$   
 $\#dt$ . Ob motum autem impressum, idem arcus OS circa polum S gyro-  
bitur per angulum  $OS_2 = qdt$ , preventurus in istum  $S_2$ , ut effet arcu-

culus  $C\omega = qdt^2/f_{\omega}$ . Utique igitur hoc motu sive punctum S in

et punctum O in  $\omega$  transferetur, quia neutra transatio alteram turbat: reliqua autem puncta omnia utrumque motum percipient. Scilicet punctum quodvis in ipso arcu OS adiunguntur, ut sit  $O_0 = \omega$ , ut ob motuum instum circa S transferetur in  $m$ , ut sit  $om = qdt^2/\omega$ , ut ob motuum genitum circa S transferetur in  $\mu$  ut sit  $o\mu = qdt^2/f_{(\mu - \omega)}$ . Prout jam fierit vel  $om > o\mu$  vel  $o\mu > om$ , punctum  $\mu$  ob utrumque motum conjunctum vel in verius vel  $\mu$  viris per differentiam illorum arcuorum feretur. Quare si fierit  $om > o\mu$ , punctum  $\mu$  refera qui-

effect, erique propterea polys circa quem corpus jam gyvari est censendum: ita ut ob vires sollicitantes axis gyrationis IO tempuscule  $dt$  in  $I_0$  transferetur. Ad hanc igitur axis variationem momentanam invenerimus picnus  $o\alpha = \dot{\omega}$ , seu  $sd/\omega = qdt^2/f(r - \omega)$  erit  $g\omega = qdt^2/cf\omega - qdt^2cf/\omega$ , unde evidens est: angelum  $O_0 = \omega$  esse infi-

nite parvum, ideoque  $f\omega = \omega$  et  $c\omega/\omega = 1$  hincque  $\omega = \frac{qdt^2}{f\omega}$

$= \frac{qdt^2}{\omega} = dt(s + qdt^2cf/\omega)$ . Circa hunc autem axem  $I_0$  corpus tanta celeritate angulari gyatur, quia tempuscule  $dt$  puncta O et S in  $s$  et  $t$  transferuntur, unde cognosci poterit. Cum enim ea tempuscule  $dt$  conficiant angulus  $=$

$\frac{O\omega}{O_0} = \frac{qdt^2cf}{\omega} = dt(s + qdt^2cf/\omega)$  praecedente autem tempuscule ob similiem vim, quippe quae nunc non subito exorta est, putanda, angulus confessus censeti debet  $= dt(s + qdt^2cf)$ , ita ut differentia fit  $2qdt^2cf$  ipsa celeritas angularis augmentum accepit  $2qdt^2cf$ , atque ab finitum ratione quia valor  $q$  dum ad variationes continuas definienda inducitur, duplenti debet, etiam spatium O $_0$  duplo maius est censendum.

Dum enim in calculo punctum Q continuo progressi affinatur, hic autem in quiete sensu astutatur, intervallum O $_0$  hic inventum diversum est a spatio, per quod polus gyrationis proferitur conceptum punctum  $\sigma'$  ut sit  $O_0' = 2O_0$ , ac dico hore;  $\sigma$  polum gyrationis post tempus  $dt$ , cum initio esset O. Hoc enim punto manifestissime interea punctum  $\sigma$  manere immotum. Quare cum hic inventum O $_0 = \frac{qdt^2}{\omega}$ , spatium O $_0'$  per quod polus gyrationis transiret et censendum erit duplo maius  $= \frac{2qdt^2}{\omega}$ . Vires ergo, quae corpori si quietaret,

### MOMENTANEA AXIS GYRATIONIS A &c. 257

quietaret, imprimerent motum gyroriorum circa axem IS in sensum  $C\omega$  quo tempuscule  $dt$  absolvetur angelus  $OS\omega = qdt^2$ , motum corporis gyroriorum jam instum circa axem IO in sensum  $S\omega$  celeritate angulari  $= s$  in turbant, ut elapsi tempuscule  $dt$  axis gyrationis sit recta  $I_0$ , a praecedente IO verius IS vergens angulo  $O_0 = \frac{2qdt^2}{\omega}$ , si- unque celeritas gyroriorum  $s$  augmentum capiat  $= 2qdt^2cf$ .

### C O R O L L. I.

65. Si vires sollicitantes in sensum oppositum tenderent; quantitas  $q$  negative accipi deberet, et punctum  $\sigma$  in arcum SO ultra O producum cadet, celeritasque gyroriorum minueretur.

### C O R O L L. II.

652. Si arcus OS vel evanesceret vel semicirculo esset aequalis, axis gyrationis IO non mutaretur, sed totus effectus in priori motu gyroriorum vel accelerando vel retardando consumeretur. Qui est calus jam supra perradiatus, ubi ostendimus increasatum vel decrementum celeritatis angularis esse  $2qdt^2$ .

### C C R O L L. III.

653. Si arcus OS est quadrans circuli, ideoque  $c\omega = \alpha$ , celeritas angularis  $s$  nullam mutationem patetur, sed totus effectus vires in axe gyrationis mutando insinetur, eum vel proprius ad S vel longius inde removendo.

### S C H O L I O M. I.

654. Hic ejusmodi tantum vires sumus contemplati, quae corpori, si quieterent, motum gyroriorum simplicem imprimerent, centro inertiae manente immoto: cuiusmodi effectum producent vires quacunque, si modo ipsis acqueles et contrarie in centro inertiae applicentur, quemadmodum in superiori capite fusus est ostium. Neque vero pro aliis viribus indagatio erit difficultor, cum eae cundem motum gyroriorum semper producant, ac si ipsis acqueles et contrarie centro inertiae efficiat applicante: motus enim progressivus, quem corpori praeferre indicant, etiam hic nihil in motu gyroriorum, qui corpori iam incit, efficit mutatus. Quin etiam si in corpore priuete rotum gyrorium circa axem IO jam inesse motus progressivus, is nihil a gratiante

ratione circa axem IS genita mutaretur : ex quo solutio hujus problematis latissime patet, aque etiam ad motum progreffivum, quae corpus vel juan habet, vel a viribus follicitandis nanciferetur, extendi potest. Quae combinatio motus progreffivi cum gyrorio, cum nihil habeat difficultatis, hic erat praeципuum opus, ut quantum motus gyrorius, ob alium motum gyroriorum a viribus oriundum, perturbeatur, follicite definiremus.

## S C H O L I O N . 2.

655. Si axis IO, circa quem corpus juan gyrai assunxit, effet corporis axis principialis, corpus hunc motum, si a nullis viribus follicitetur, perpetuo effet conservatum, ut in antecedentibus demonstravimus. Verum si axis IO non sit principialis, etiamque nullae vires extrinsecus urgerant, tamen motus conservari non posset, quoniam ipie motus vires suppeditat, quae ad axem gyrationis deflectendum tendunt : hoc ergo casu, si quanta variatio in axe gyrationis significatur, explorare velinus, non sufficit, vires extrinsecus in corpus agentes contemplari, sed cum iis etiam coniungi debent vires ex ipso motu gyrorio natæ, quibus axem supra affid offendimus. Quac vires cum pendant a positione axis gyrationis IO respectu axium principialium corporis, haud abs re erit, antequam ulterus progreffianur, in genere investigare, quonodo a viribus quibusque positio axis gyrationis respectu axium principialium corporis innutetur.

## P R O B L E M A . 63.

656. Data positione axis gyrationis respectu trium axium principialium corporis, que a viribus follicitandis varierit, ut corpus eliptico tempuscillo minimo circa alium arem gyretur, definire positionem hujus axis variati respectu axium principialium.

## S O L U T I O N .

Fig. 5. Consideretur iterum superficies sphaerica, in cuius centro sit corporis censum inertiæ I, finque nunc radii IA, IB, IC axes principiales corporis, corpusque circa axem IO gyretur certitate angulaciōe, cuius positio cum debet respectu axium principialium, ponatur arcus  $\Lambda O = \alpha$ ,  $BO = \beta$ , et  $CO = \gamma$ , ut sit  $cof \alpha + cof \beta + cof \gamma = 1$ . Cum vero ponatur anguli  $\Lambda BO = \lambda$ ,  $CBO = \mu$ , et  $ACO = \nu$ , sit  $cof \delta = f \alpha \ cof \lambda$ ;  $cof \gamma = f \beta cof \mu$ ;  $cof \alpha = f \nu cof \nu$ , unde sit

MOMENTANEA AXIS GYRATIONIS A &c. 259

$$cof \alpha = \frac{cof \delta}{f \alpha}, cof \mu = \frac{cof \gamma}{f \beta}, cof \nu = \frac{cof \alpha}{f \nu}$$

$$f \alpha = \frac{tang \alpha}{cof \delta}; f \mu = \frac{tang \beta}{cof \gamma}; f \nu = \frac{tang \alpha}{cof \nu}, \text{ ergo.}$$

$$tang \alpha = \frac{cof \delta}{cof \nu}; tang \mu = \frac{cof \alpha}{cof \gamma}; tang \nu = \frac{cof \alpha}{cof \alpha}$$

Ideoque tang  $\lambda$  tang  $\mu$  tang  $\nu = 1$ : quae est relatio inter ternos angulos  $\lambda$ ,  $\mu$ ,  $\nu$ , ex quibus arcus  $\alpha$ ,  $\beta$ ,  $\gamma$  ita definitur, ut sit:

$$tang \alpha = \frac{tang \nu}{cof \lambda} = \frac{cot \mu}{f \lambda}; tang \beta = \frac{tang \lambda}{cof \mu} = \frac{cot \nu}{f \mu}; tang \gamma = \frac{tang \mu}{cof \nu} = \frac{cot \lambda}{f \nu}$$

His relationibus notatus ex datis BAO =  $\lambda$  et  $\Lambda O = \alpha$  reliqua sic definitur, ut sit

$$cof \delta = \mu \alpha cof \lambda; cof \gamma = \beta \alpha cof \lambda; tang \mu = \frac{cot \alpha}{f \lambda}; tang \nu = tang \alpha cof \lambda;$$

Quodsi juan ob vires follicitantes tempuscillo dt axis gyrationis IO abeat in Io, totum corpus, quasi interea circa axem Io elicit gyrum, conservabunt; ita ut elipto tempuscillo  $dt$ , polus gyrationis o polis principialibus A, B, C, habiturus sit distantia  $\Delta \alpha$ ,  $\Delta \beta$ ,  $\Delta \gamma$ . Quare liquorum per differentiationem confundam elicetur:

$$d\delta = \frac{d\lambda / \alpha / \lambda - d\alpha cof \alpha cof \lambda}{cof \delta}$$

$$d\gamma = \frac{f \beta}{f \nu cof \lambda - d\alpha cof \alpha cof \lambda}$$

$$d\mu = \frac{-d\alpha cof \lambda - d\lambda / \alpha cof \alpha cof \lambda}{cof \alpha + f \alpha / f \lambda^2}; d\delta = \frac{d\alpha cof \lambda - d\lambda / \alpha cof \lambda}{cof \alpha + f \alpha / f \nu cof \lambda^2}.$$

657. Si ab his differentialibus ad integralia progreffia licet, in corpore ad quodvis tempus ite axis, circa quem tuu sit gyrum, eisque positio respectu axium principialium alignari possit.

## COROLL. 2.

658. Hic scilicet non ad ipsum motum corporis resipiens, sed tantum id agitur, ut variatio momentana axis gyrationis respectu axium principialium cognoscatur, ideque ipsa celestis gyroria hic in computum non est ingressa.

## COROLL. 3.

659. Cum in praecedente problemate arcus  $O\alpha$  sit determinatus, hic erit  $O\alpha = r^2(d\alpha^2 + d\lambda^2/\alpha^2)$ , tum vero pro positione hujus arcus respectu arcus  $\Lambda\alpha O$  seu  $\Lambda\alpha$  est  $\text{ang } \Lambda\alpha O = \frac{d\lambda\alpha}{d\alpha}$ . Sed  $f(\Lambda\alpha O) = \frac{d\lambda\alpha}{d\alpha}$  et  $\cos \Lambda\alpha O = \frac{d\alpha}{O\alpha}$ , ita ut hinc habeamus elementa:  $d\alpha \equiv \frac{d\lambda\alpha}{O\alpha}$  et  $\cos \Lambda\alpha O = \frac{\cos \Lambda\alpha}{O\alpha}$ .

$O\alpha \cos \Lambda\alpha O$  et  $d\lambda = \frac{O\alpha \cos \Lambda\alpha O}{f(\alpha)}$ .

## SCHOOLION.

660. Cognitis ergo viribus, quibus corpus, dum circa quem plam axem gyretur, sollicitatur, per caput praecedens is axis, circa quemque quiestens gyvari iubiperet, definiuntur: tum vero ope praecedentis problematis variatio in axe gyrationis facta explorari poterit. Verum nisi corpus primo circa axem quemdam principalem præterit, præter virtus externas, quibus corpus forte sollicitatur, iurprimis eae vices, que ex ipso motu gyrotario, ejusque vi centrifuga nascuntur, perpendi debent. Quas vites etiam si supra eam in genere affigimus, tamen easdem nunc deinceps respectu axium principialium, quatenus axis inter se sunt discrepat, determinari oportet: quibus cognitis, cum gyrationis ab his discrepat, determinari oportet: quibus cognitis, cum facile sit eis cum virtibus externis conjungere, eas deinceps solas contemplatur, et quantum positio axis gyrationis in turbetur, accurate investigamus.

## PROBLEMA. 64.

661. Si corpus rigidum gyretur circa axem quemcumque per eum centrum inextine transversum, cujus positio respectu axium principali um detur, invenire vites hanc ad axem gyrationis turbandum natae.

SOLUTIO.

Existeat I centro inextine sunt IA, IB, et IC eius axes principali um, detur, invenire vites hanc ad axem gyrationis turbandum natae.

autem.

## MOMENTANEA AXIS GYRATIONIS A &amp;C. 261

autem corpus circa axem IO, celeritate angulari  $= g$ , ex cuius quoniam puncto O demittatur ad planum AIB perpendicularis OL, ducaleque recta IL vorentur anguli ALI  $= m$  et LIO  $= n$ , ita ut pro situ hujus axis IO respectu axium principialium sit  $\cos \angle AIO = \cos m \cos n$ ;  $\cos \angle BLO = \cos m \cos n$  et  $\cos \angle CIO = \cos n$ . Nam fuitis primo axibus principiis pro directricibus iis parallelae constituantur ternae coordinate IX  $= x$ , XY  $= y$  et YZ  $= z$ ; et in Z funto corporis clestante  $dM$  erit ex natura axium principialium  $f_{xy}dM = 0$ ;  $f_{xz}dM = 0$ , et  $f_{yz}dM = 0$ ;  $f_{xx}dM = Mz$  idoque:

$$f_{xx}dM = \frac{1}{2} M(bb + cc - aa); \quad f_{yy}dM = \frac{1}{2} M(aa + cc - bb);$$

Porro in piano AOB chorda IP ad IL, et in piano LOC recta IQ ad IO normali, ut rectae IO, IP et IQ sint inter se normales, quae tangentes directrices adhibeamus. Hunc in finem ducatur primo YS in IP in piano AIB parallela, erit IS  $= x \cos m + y \sin m$ ; et YS  $= y \cos m - x \sin m$ : atque ex Z ipsi YS agatur parallela ZP, quae erit in planum LIQ normalis, et ZP  $= y \cos m - x \sin m$ , item SP  $= YZ = z$ . Deinde ex Y ad IO demittatur perpendicularis YX, utjam desiderante coordinatae sint IX  $= x$ , XY  $= Y$  et YZ  $= Z$ . Hecque

$$X = IS \cos n + SY \sin n = x \cos m \cos n + y \sin m \cos n + z \sin n \\ Y = YS \cos n - IS \sin n = x \cos m - y \sin m \cos n - z \sin m \sin n \\ Z = ZP \cos m - x \sin m.$$

Cum jam elementum  $dM$  in Z ob celeritate angulari  $= g$  exeat vis centrifugam  $= \frac{g x \cos m + y \sin m}{z}$ , nascetur inde vis secundum XY  $= \frac{g x \cos m}{z}$

et vis secundum directionem ipsi YZ parallelam in x applicata  $= \frac{g y \sin m}{z}$ , que vites ipsae cum se minime destruant ob  $f_{YdM} = 0$  et  $f_{ZdM} = 0$ , eam cum momentum tantum erunt spectanda. Sunt ergo IO  $= f$ , dabitur in O vis OG ipsi IO parallela omnibus viribus YZ aequivalentis, si modis viribus aequalibus et contrariae ipsi centro inverteantur. Aplicentur.

$$\text{vis } O\alpha \cdot IO = \frac{gg}{z^2} / XXdM \text{ et}$$

$$\text{vis } O\beta \cdot IO = \frac{gg}{z^2} / XYdM$$

Kk ,

viii

$$\text{vis } Oq = \frac{xy}{2fg} / XYdM \text{ et vis } Oq = \frac{xy}{2fg} / XZdM.$$

At regrediendo ad coordinates principales est

$$\int XYdM = \int n \cos n (\int zxdM - \cos m^2 \int xxdM - \int m^2 \int yxdM) \text{ et}$$

ideoque per momenta inertiae data

$$\int XYdM = M \cos n \cos n (\alpha \cos m^2 + b \cos m^2 - \alpha) \text{ et}$$

Consequenter ex motu gyrorio nascuntur haec vires

$$\text{vis } Op = \frac{M \cos n \cos m \cos n (\alpha - b)}{2fg} \text{ et}$$

$$\text{vis } Oq = \frac{M \cos n \cos n (\alpha \cos m^2 + b \cos m^2 - \alpha)}{2fg} \text{ et}$$

puncto O secundum directiones rectis  $OP$  et  $OQ$ , parallelas applicatae, quibus autem aequales et contrariae in ipso centro inertiae i applicatae sunt intelligendae.

#### COROLL. I.

652. Cum vis  $Oq$  sit ad axem gyrationis  $IO$  in  $O$  normalis, ea producta plane  $AOB$  in punto  $M$  occurret, quod in  $IL$  producta erit sicut, ecceque  $IM = \frac{f}{\cos n}$  et  $OM = f \tan n$  ob  $10M$  angulum rectum.

#### C O R O L L . I I .

653. Directio autem alterius vis  $Op$  est ad planum  $LIO$  normalis usq; recte  $IP$  in plane  $ALB$  ad  $IL$  normali parallela; atque planum  $POq$  coniunctum ad planum  $ALB$  inclinatur angulo  $= 90^\circ - \alpha$ , idque interficit recte ad  $M$  normali.

#### C O R O L L . I I I .

654. Quoniam haec vires ex motu gyrorio ipso natae sibi aequales et contrarias in centro inertiae applicatas habent, eae solidae motus gyrorium perturbabunt, neque corpori ullum motum progressum impudetur, ita ut centrum inerte in quiete sit permaneatur.

#### P R O B L E M A .

655. Inventis viibus ex motu gyrorio ipso natis ad eum pertinente, invenire axem, circa quem haec vires corpus, si esset in quiete, gyraretur.

bandum, invenire axem, circa quem haec vires corpus, si esset in quiete, gyraretur.

S.O.

#### S O L U T I O .

Mantibus omniaibus, ut in problemate praecedente, ita ut  $IA$ , Fig. 87

$IB$ ,  $IC$  sint axes corporis principales, cumunque respectu momenta inertiae  $M_{AA}$ ,  $M_{BB}$ ,  $M_{CC}$ , fit  $IO$  axis, circa quem jam corpus gyrorum celestare  $= x$ , et pro eius situ anguli  $AIL = m$ , et  $110 = n$ , exiente recta  $OL$  ad planum  $AOB$  normali, ut posita  $IO = f$ , fit  $IL = f \cos n$  et  $OL = f/n$ . Tum vero ex  $O$  ad  $IO$  ducatur normalis  $OM$ , exire  $IM = \frac{f}{\cos n}$  et  $OM = f \tan n$ , duxa autem ad  $IM$  in plane  $ALB$  normali  $M_3$ , erit  $IA = \frac{f}{\cos m \cos n}$  et  $MA = \frac{f \tan m}{\cos n}$ . Nunc autem in

$OM$  in directam efficiat, quantum  $Op$  ipsi  $AM$  parallela et  $Oq$  cum  $OM$  labentur vires  $Op$  et  $Oq$ , quantum  $Op$  ipsi  $AM$  parallela et  $Oq$  cum  $OM$  in directam efficiat, fuisse haec vires:

$$\text{vis } Op = \frac{M \cos n \cos m \cos n (\alpha - b)}{2fg}.$$

$$\text{vis } Oq = \frac{M \cos n \cos n (\alpha \cos m^2 + b \cos m^2 - \alpha)}{2fg}.$$

quarum media directio planum  $ALB$  aliebi in  $V$  in recta  $MA$  secabit, ut sit  $MO : MV = Oq : Op$ ; unde colligatur  $MV = \frac{f \sin \cos m (\alpha - b)}{\cos n (\alpha \cos m^2 + b \cos m^2 - \alpha)}$

hincque  $\tan MIV = \frac{f \sin \cos m (\alpha - b)}{\cos n (\alpha \cos m^2 + b \cos m^2 - \alpha)}$ : ex quo concluditur  $\tan$

$AV = \frac{(b - \cos b) \cos m}{(\alpha - \cos b) \cos m}$ , quem angulum supra vocavimus  $\beta$ , at distan-

tia  $IV = \frac{f \sqrt{(\alpha + \cos m^2 + b \cos m^2 + \cos b)^2 - \cos^2 (\alpha + \cos m^2 + b \cos m^2 - \alpha)}}{\cos n (\alpha \cos m^2 + b \cos m^2 - \alpha)}$  quantu-

super vocavimus  $= h$ , ut sit  $b = \frac{f \tan \beta - \cos m}{f \tan \beta + \cos m}$  scilicet  $=$

$$\frac{f (\alpha - \cos b) \cos m}{\cos n \cos \beta (\alpha + \cos m^2 + b \cos m^2 - \cos b)}.$$

Nunc igitur in puncto  $V$  illis vires applicatas concipiuntur licet, quae sunt

$$\text{vis sec. } VM = \frac{M \cos n \cos m \cos n (\alpha - b)}{2fg}$$

$$\text{vis sec. } VT = \frac{M \cos n \cos n (\alpha \cos m^2 + b \cos m^2 - \alpha)}{2fg}$$

quantum haec secundum VR ipsi  $LO$  et  $VN$  ipsi  $ML$  paralleli ratio.

## C O R O L L . 2.

$$\text{viam sec. VR} = \frac{M \cdot g f_m \cos n + c a \cos m^2 + b b f_m^2 - cc}{2 f_m^2}$$

$$\text{et via sec. VN} = \frac{M \cdot g f_m + \cos n (c a \cos m^2 + b b f_m^2 - cc)}{2 f_m^2}$$

quarum illa VR supra littera R est indicata. At quod supra erat  $\text{Q} \cdot \text{cof} \cdot \hat{\delta} = P / \hat{\delta}$ , quia expressione vis ad IV in piano AIB normalis denotatur, sic est vis VM  $\text{cof} \cdot \text{MV} - \text{vis} \cdot \text{VN} f \cdot \text{MV}$ , unde prodit:

$$\text{Q} \cdot \text{cof} \cdot \hat{\delta} - P / \hat{\delta} = \frac{M \cdot g f_m \cos n \cos n + (aa - bb) (ca \cos m^2 + bb f_m^2 - cc)}{2 f_m^2}$$

Cum porro sit  $\text{rang } \hat{\delta} = \frac{(bb - cc) f_m^2}{(aa - cc) \cos m}$  erit

$$\text{cof } \hat{\delta} = \frac{P^2 (aa \cos m^2 + b \cdot f_m^2 + c^2 - 2cc(a \cos m^2 + b f_m^2))}{(aa - cc) \cos m}$$

His definitis sit iam IP axis ille, circa quem ita vices corpus, si quicunque, elatent gyratur, ductoque ex F in planum AIB perpendiculariter, FE, vocetur anguli AIE =  $\eta$  et EIF =  $\theta$ , ac per prob. 60. cuius,

quinque:  $\text{rang } \eta = \frac{aa \cos \theta}{bb (bb - cc) \cos m}$ , et

$$\text{rang } \theta = \frac{Q \cdot \text{cof} \cdot \hat{\delta} - P / \hat{\delta}}{K \cdot \text{cof} \cdot \hat{\delta}}, \quad bb \cdot \eta = \frac{f_m \cos n (aa - bb) b b f_m^2}{a \cdot c c (aa - cc) f_m^2}$$

Denique tempusculo de circa hunc axem IP angulus  $d\omega$  generalibus, ut sit:

$$d\omega = \frac{g g d t \cdot f_m \cos n f_m^2 (aa - cc) \cos m^2 + b \cdot (bb - cc) \cdot f_m^2}{2 a a b b \cos \theta},$$

$$\text{sec } d\omega = \frac{2g (aa - cc) dt^2 \cos m f_m \cos n}{2 b b j \cdot \cos \theta} = \frac{gg (bb - cc) dt^2 / m \sin \theta}{2 a a \cos \eta \cos \theta},$$

## C O R O L L . 1.

## P R O B L E M A. 66.

656. Si pro axes gyrationis proposita IO ponantur anguli OIA =  $a$ ; OIB =  $\hat{a}$ ; OIC =  $\gamma$ ; at pro axe gyrationis elementaris IF anguli FIA =  $\eta$ ; FIB =  $\hat{\beta}$ ; FIC =  $\zeta$ ; etit;
- $\text{cof } a = \text{cof } m \cos n$ ;  $\text{cof } \hat{a} = \sin \cos n$ ;  $\text{cof } \gamma = \beta n$ , atque
- $\text{cof } \eta = \eta \cdot \text{cof } \hat{\beta}$ ;  $\text{cof } \hat{\beta} = -\sin \eta \cdot \text{cof } \hat{\beta}$ ;  $\text{cof } \zeta = \beta \theta$ .

667. Deinde ob  $\text{rang } \eta = \frac{aa (aa - cc) \cos \hat{\beta}}{bb (bb - cc) \cos m}$ , si ponatur brevitatis  $\frac{aa (aa - cc) \cos \hat{\beta}}{bb (bb - cc) \cos m} = W$  erit  $f \cdot \eta = \frac{W^2}{W^2}$  et  $\text{cof } \eta = \frac{bb (bb - cc) \cos \hat{\beta}}{W}$ . Porro autem positio labebitur:

$$\begin{aligned} \text{cof } \hat{\beta} &= \frac{bb (bb - cc) \cos \hat{\beta} \cos \gamma}{\Omega}; \quad \text{cof } \hat{\beta} = \frac{aa cc (cc - aa) \cos \hat{\beta} \cos \gamma}{\Omega} \\ \text{cof } \zeta &= \frac{aa bb (aa - bb) \cos \hat{\beta} \cos \zeta}{\Omega} \quad \text{et } d\omega = \frac{gg \Omega dt^2}{2 a a b b c}. \end{aligned}$$

## S C H O L I O N.

668. Quod ad senum attinet, in quem gyratio circa axem IP fit, quoniam angulus elementaris  $d\omega = \frac{gg \Omega dt^2}{2 a a b b c}$  semper est positivus, notandum est, in indagatione hujus valoris vim VR ut positivam esse spectatam, unde secundum figuram punctum E in senum Ee versus A motu gyrorio feretur. Et si enim haec ratio tantum in figura, ubi anguli  $m$ ,  $n$ ,  $\gamma$ ,  $\hat{\beta}$  sunt positivi et recto minores, locum habet, tamen hinc ratio sensus recte concludi potest, quo senum in calculum introductio deinceps generatione variati intercrebitur. Ceterum evidens est, si axis IO in quenam principaliud eadat, fore  $d\omega = 0$ , namque si  $\hat{\alpha} = 0$ , fit  $\hat{\beta} = \gamma = 90^\circ$ , idque  $\text{cof } \hat{\beta} = \text{cof } \gamma = 0$  quo casu unica quantitas Q evanescit: sumul vero perpendiculum est, nullo alio catu hanc perturbationem de evanescere posse, idque plures tribus non diuersi axes gyrationis liberos, nisi forte duo momenta principalia fuerint aequalia.

669. Si corpus gyret circa axem quemcumque per eius centrum iuxtam transuentem, ab axis principalius diversum, definita ratione momentaneam, quam cum ipse axis gyrationis cum celeritate angularis patiatur,

Fig. 88.

Transferantur omnia, que in precedente problemate sunt inventa ad superficiem sphaericam centro invenientiam, in qua A, B, C sint poli axis principalium, eorumque respectu nomina inscrive *Maz*, *Mbb*, *Mcc*. Tum vero fit: O polus axis illius, circa quem corpus jam gyratione celestiae angulari =  $\theta$  in sensum ABC. Ex C per O ducto circulo maximo COM qui est quadrans, erunt arcus AM =  $m$  et MO =  $n$ : tum in quadrante BA productio capiatur AE =  $\eta$ , et dico quadrante CE arcus ES =  $\theta$ , ut sit  $\tan \eta = \frac{aa(aa-cc)\cos m}{bb(bb-cc)\sin m}$  seu  $\frac{bb\sin m}{aa-cc} = \frac{aa\cos m \cos \eta}{bb\sin m}$  atque  $\tan \theta = \frac{bb\sin m}{aa-cc}\cos \eta = \frac{aa\cos m \cos \theta}{bb\sin m}$ . His ita definitis ob vires corporis centrifugas corpus conabitur circa polum S gyratione in sensum EZ, ita ut tempuscum de descriptorum effet angulum  $d\alpha = \frac{ss(aa-cc)dt^2\cos m \cos \theta}{ab\beta^2\sin \theta}$  =  $\frac{ss(aa-cc)(bb-cc)}{ab\beta^2\sin \theta}$  seu  $d\alpha = \frac{ss(aa-cc)dt^2\sin m \cos m \cos \theta}{ab\beta^2\sin \theta}$ . Dicatur ergo arcus circuli maximi OS, qui sit =  $s$ , quem deinceps determinamus, atque in probl. 62. erit  $\eta = \frac{ss(aa-cc)dt^2\sin m \cos m \cos \theta}{ab\beta^2\sin \theta}$ , inquit ob motum gyrationis elementarem corpus gyrbatur circa ipsum, ut sit arculus Oo =  $\frac{ss(aa-cc)dt^2\sin m \cos m \cos n^2}{ab\beta^2\sin \theta}$ ; celeritas autem angularis & augumentum accipiet  $d\theta$  ut sit  $d\theta = \frac{ss(aa-cc)dt^2\sin m \cos m \cos n^2 \cos \theta}{ab\beta^2\sin \theta}$ .

Nunc igitur primo quare debet positio arcus OS, seu angulus COS, quo ad arcum CO inclinatur: quem in finem consideretur triangulum OCS, in quo est OC =  $90^\circ - n$ ; CS =  $90^\circ - \theta$  et angulus OCS =  $m + \eta$ , unde reperitur:

$$\cos \text{COS} = \frac{\cos n \tan \theta}{\sqrt{(m+\eta)}} - \frac{\sin \eta \cos(m+\eta)}{\sqrt{(m+\eta)}}$$

*Eft vero*  $\tan(m+\eta) = \frac{aa(aa-cc)\cos m + bb(bb-cc)\sin m}{(aa-bb)(cc-aa-bb)\sin m \cos m}$ . atque

$$\frac{\cos n \tan \theta}{\sqrt{(m+\eta)}} = \frac{aa(b^2(c^2-a^2-b^2))\sin m \cos m}{cc\sin(bb(bb-cc))\sin m \cos m \cos n^2}. \quad \text{unde fit}$$

$$\tan \text{COS} = \frac{cc\sin(bb(bb-cc))\sin m^2 + aa(aa-cc)\cos m^2}{(aa-bb)\sin m \cos m (aa-cc)\cos m^2 + bb(bb-cc)\sin m^2} \quad \text{unde fit}$$

Porro ex eodem triangulo OCS colligitur,

$$\cos \theta = \cos(m+\eta) \cos n \cos \theta + \sin(m+\eta) \sin n \cos \theta + \cos(m+\eta) \sin n \sin \theta$$

$$\cos \theta = \frac{\sin \eta \theta (aa-bb-(aa+bb)cc+cc)}{aa-bb} = \frac{(aa-cc)(bb-cc)\sin \eta \theta}{aa-bb} \quad \text{unde fit } d\theta = \frac{ss(aa-bb)(aa-cc)(bb-cc)}{aa-bb} dt.$$

Denique positis OA =  $a$ ; OB =  $b$ , OC =  $c$  erit arculus Oo =  $\frac{ab\beta^2}{aa-bb} dt$

$$r \left( a^2 b^2 (aa-bb)^2 \cos \theta^2 + cc^2 (aa-cc)^2 \cos \alpha^2 \cos \beta^2 + ab^2 (bb-cc)^2 \cos \alpha^2 \cos \beta^2 + ab^2 (aa-cc)^2 \cos \alpha^2 \cos \beta^2 + cc^2 (bb-cc)^2 \cos \alpha^2 \cos \beta^2 \right)$$

$$\text{et } d\theta = \frac{ss'(aa-bb)(aa-cc)(bb-cc)}{aa-bb} dt$$

Verum si ex o ad CO perpendicularium educatur  $Op$ , per regulas trigonometricae sphaericae, arcui elementares  $Op$  et  $op$  ita rationaliter exprimuntur ut sit:

$$Op = \frac{s(aa-bb)dt \cos \alpha \cos \theta (abbb-(aa-cc)(bb-cc)) \cos \beta^2}{aa-bb} dt$$

$$Op = \frac{sdt \cos \theta (aa(aa-cc)) \cos \alpha^2 + bb(bb-cc) \cos \beta^2}{aa-bb} dt$$

C O R O L L. I.

$$\delta_{70}. \text{ Cum sit } d\theta = \frac{ss(aa-bb)(aa-cc)(bb-cc)}{aa-bb} dt$$

patet si trium momentorum principalium duo fuerint inter se aequalia, cum celestiatem angulari plane non immutari.

C O R O L L. 2.

$$\delta_{71}. \text{ Introductis diffantiis } \alpha, \beta, \gamma \text{ poli O a polis principalibus}$$

$$\tan^2 \cos = \frac{\epsilon \operatorname{cosec}^2 \gamma (aa(aa-cc) \operatorname{cosec}^2 + bb(bb-cc) \operatorname{cosec}^2)}{(aa-bb) \operatorname{cosec}^2 \alpha (bb-ac)(bb-cc) \operatorname{cosec}^2 \gamma^2}$$

dicho autem arcu AO exire  $\tan^2 \Delta OC = \frac{-\operatorname{cosec}^2}{\operatorname{cosec}^2 \alpha \operatorname{cosec}^2 \gamma^2}$ , unde concluditur

$$\tan^2 \Delta OS = \frac{aa \operatorname{cosec}^2 \alpha (bb(bb-cc) \operatorname{cosec}^2 + cc(cc-aa) \operatorname{cosec}^2)}{(bb-ac) \operatorname{cosec}^2 \gamma ((bb-aa)(cc-aa) \operatorname{cosec}^2 \alpha^2 - bbcc)}$$

#### C O R O L L . 3.

672. Hac formula pro angulo AOS analoga est illi pro angulo COS, indeque ortur, si litterae  $a$ ,  $b$ ,  $c$ , item  $\alpha$ ,  $\beta$ ,  $\gamma$  in ordine uno loco promoveantur: hoc autem modo signum prodiret negativum, id quod rei naturae est consonantem, cum angulus AOS in sensu contrario cadat respectu prioris.

#### C O R O L L . 4.

673. Si arcus OS quadrantis AC secat in puncto R colligitur:

$$\tan^2 AR = \frac{aa \operatorname{cosec}^2 \alpha (bb(aa-cc) \operatorname{cosec}^2 + cc(aa-cc) \operatorname{cosec}^2)}{\epsilon \operatorname{cosec}^2 \gamma (aa(aa-cc) \operatorname{cosec}^2 + bb(bb-cc) \operatorname{cosec}^2)}$$

ac si idem arcus SO productus occurrat quadranti BA in Q erit per analogiam:

$$\tan^2 BQ = \frac{bb \operatorname{cosec}^2 \gamma (cc(cc-bb) \operatorname{cosec}^2 + aa(bb-cc) \operatorname{cosec}^2)}{aa \operatorname{cosec}^2 \alpha (bb(bb-aa) \operatorname{cosec}^2 + cc(cc-aa) \operatorname{cosec}^2)}$$

$\equiv$  est AQ.

#### C O R O L L . 5.

674. Cum tempusclo  $dt$  arcus CO  $= \gamma$  minatur partcula Op erit per differentialia

$$aa bb \alpha \operatorname{dosec}^2 \gamma = \gamma (bb-aa) dt \operatorname{cosec}^2 \alpha \operatorname{cosec}^2 \gamma (aa bb - (aa-cc)$$

$$(bb-cc) \operatorname{cosec}^2 \gamma^2)$$

hincque per analogiam:

$$aa bb cc dt \operatorname{cosec}^2 \gamma \operatorname{cosec}^2 \alpha (aa cc - (cc-bb)$$

$$(aa-bb) \operatorname{cosec}^2 \gamma^2)$$

$$aa bb cc dt \operatorname{cosec}^2 \gamma (bb cc - (bb-cc))$$

$$(cc-aa) \operatorname{cosec}^2 \alpha^2).$$

#### S C H O L I O N.

675. Assumimus in solutione, quod probe est nonandum, corpus circu asetu IO in sensu ABC gyrari, ad quem ergo easim formule inventae

inventae sunt accommodatae: fin autem corpus gyretur in sensu contrarium, formulae faciliter eo referentur, itaenam celeritate gyrationis & negativis. Atque sic problema hoc difficultatum, quo variatio momentanea queritur, dum corpus circa axem non-principalem gyretur, satis econmode resolvinn, cum formulae postremne, ad quas tandem soluta est producta, non adeo sint intricatae, ut simpliciores expectare licuerit. Neque etiam fibicio ullius erroris in calculo communis locum habet, cum formulae qua incrementum celeritatis angularis, exprimitur, ad omnes tres axes principales aequae referantur, tum aequationes in postremo coroll. exhibitas habeat proprietatem habere deprehenduntur, ut sit  $\dot{a} \sin^2 \alpha + \dot{b} \sin^2 \beta + \dot{c} \sin^2 \gamma = 0$ , ut condicio principialis  $\operatorname{cosec}^2 \alpha + \operatorname{cosec}^2 \beta + \operatorname{cosec}^2 \gamma = 1$  exigatur. Tunc autem postremae aequationes, cum ea quale differentiale  $\alpha$  definit, plenar problematis solutionem continet, ubi quidem quilibet trian illarum omni potest. Si corpus insuper a viribus externis sollicitetur, solutio non multo difficilior evaderet, quemadmodum in sequente problemate ostendetur.

#### P R O B L E M A . 67.

#### S O L U T I O N.

676. Si corpus rigidum, dum circa axem quemunque per eis centrum inertiae transirentem gyretur, a viribus quibuscumque sollicitetur, definire variationem momentaneam tam in ipso axe quam in celeritate angulari inde ortam.

#### S O L U T I O N.

Sit IO axis, circa quem corpus invenit gyretur celeritate anguli Fig. 98,

$$= \gamma, in sensu ABC, ac primo despicitur eius situs respectu axium$$

principialium IA, IB, IC, quorum respectu nomina inveniuntur sint

Max, Min, Med, positisque arcibus OA  $= \alpha$ , OB  $= \beta$ , OC  $= \gamma$ ,

per problema praecedens queratur, quantum tempusclo  $dt$  incrementum

gyrationis IO, quam celeritas angularis ob solum motum gyrationis

naturi debeat. Scilicet si polus gyrationis ex O abeat in  $\sigma$ , vidimus

fore incrementum distantiae CO  $= \gamma$ :

$$Co - CO = \frac{\gamma (aa-cc) dt \operatorname{cosec}^2 \alpha (aa bb - (aa-cc) (bb-cc) \operatorname{cosec}^2 \gamma)}{aa bb cc}$$

aque incrementum anguli BCO

$$\text{OC}_0 = \frac{2dt\sin\gamma(aa - cc)\cos\alpha + bb(bb - cc)\cos\theta^2}{aa bb f\gamma^2}$$

quibus elementis situs puncti o sine ambiguate definitur. Praeter hanc autem axis gyrationis mutationem celeritas angularis & capiet incrementum  $\frac{2\pi(aa - bb)(cc - cc)\cos\alpha\cos\theta\cos\gamma}{aa bb cc} dt$ . Deinde perpendan-

tur vires sollicitantes, utrum corpori motu progressivum imprimant: cuius rei facilium est iudicium, dum omnes vires secundum suas quae directiones ipsi centro inertiae applicatae concipiuntur: si enim se mutuo in aequilibrio teneant, corpori nullus motus progressivus imprimetur: si autem detur vis illis aequivalentis, ab hac motus progressivus in corpore generabitur, ex primis principiis facile definitus. Tum illi vi aequivalenti aequalis et contraria ipsi centro inertiae applicetur, ut iam hoc centrum in quiete teneatur, acque hac vi cum iis, quibus corpus auctu sollicitatur, coniuncta, omnes revocentur ad dias, quae duas vires erunt aequales sed contrarie. Porro ex praecedente capite queratur axis, circa quem corpus ab illis viribus converti incipiet finisque angulus conversionis momentaneae, nuda per prob. 62. fine tullo respectu ad mutationem iam inventam habito, quoniam haec est infinite parva, quasi corpus adhuc circa axem Oo gyretur, queratur variatio in axe et celeritate angulari inde orta, quarum illa ad incrementum vel decrementum tam in arcu CO quam in angulo RCO nata redatur. Denique haec terma elementa cum iis, que iam ante ex motu gyrorio sunt definita, conjugatur, siveque obtinetur vera variatio tam in axe IO quam in celeritate angulari ab utraque causa simul producta,

## S C H O L I O N.

677. Dum virtutum sollicitantium effectus exploratur, variatio axis inde orta codem modo per angulum elementarem OC<sub>0</sub> et differentiam arcuum CO et CO exprimi potest, quo hic usi sumus. Scilicet queratur primo axis, circa quem corpus, si quietaret, a virtutis vertitur, qui fit IS, sive te  $2dt$  angulus conversionis tempusculo  $dt$  produtus erit S in secundum O<sub>0</sub>, ac pro punto S ponatur arcus AE =  $\pi$  et IS =  $\theta$ , qui valores a precedentibus, ex ipso motu gyrorio orbitae probe huius distinguendi. Cum ergo ut  $\Delta M = \Delta CN = m$ , ut sic  $\cos$

$$m =$$

$$m = \frac{\cos\alpha}{f\gamma}, \text{ et } fm = \frac{\cos\theta}{f\gamma}, \text{ erit MCE} = m + \gamma, \text{ et ex triangulo OCS reperitur:}$$

$$\cos OS = \cos\alpha = \cos(m + \gamma) / \gamma \cos\theta + \cos\gamma / \cos\theta \text{ et}$$

$$\cos\theta = \frac{\int_0^m \tan\theta}{f(m + \gamma)} - \frac{\cos\gamma \cos(m + \gamma)}{f(m + \gamma)}.$$

Nunc autem ex prob. 62. polus gyrationis O transfertur in O ut sit O<sub>0</sub> =  $\frac{2qdt\cos\theta}{2qdtf\gamma}$  et incrementum celeritatis angularis

$$\frac{2qdt\cos\theta}{2qdtf\gamma} = 2qdt (\gamma \cos\theta \cos(m + \gamma) + \cos\gamma \gamma \cos\theta).$$

Deinde ex O<sub>0</sub> elicetur

$$Op = O_0 \cos\theta \cos(m + \gamma)$$

$$Op = O_0 \cos\theta \cos(m + \gamma) = \frac{2qdt\cos\theta\gamma}{2qdtf\gamma} \cos\theta \cos(m + \gamma)$$

Ilicet vero porro deducitur

$$CO - C_0 = Op = \frac{2qdt}{2} (\gamma \cos\theta \cos(m + \gamma) - \cos\gamma \gamma \cos\theta).$$

Tantum ergo supponit, ut haec elementa cum illis, que ex motu gyrorio sunt eruta cumulantur, ut obtineatur axis gyrationis variatus cum incremento vel decremente celeritatis angularis.

## P R O B L E M A. 68.

678. Si ad aliquod tempus detur situs corporis rigidi circa quem axem per eius centrum inertiae translatum gyrotis, arque tam axis gyrationis qui in celeritis angularis utrumque variatur, invenire hanc mutationem momentaneam in corporis situ ortam.

Cum centrum inertiae corporis quietcat, situs corporis retinatur Tab. XI. ad sphæram fixam, codem centro descriptum, intra quam corporis motum fixum absolvit. In hac sphæra capiatur circulus magnus V.X.Y in eodem punctum fixum Z: atque ad datum tempus = t axes corporis principales in superficie sphærica respondent punctis A, B, C et AB, BC.

## S O L U T I O N.

## CAPUT X. DE VARIATIONE

## MONIMENTA A AXIS GYRATIONIS A &amp;c. 273

BC, CA sunt quadrantes: ad quorum finum symbolis representandum  
fit arcus circiorum maximum ZA =  $l$ , ZB =  $m$ , ZC =  $n$ , erit  
 $\cot l^2 + \cot m^2 + \cot n^2 = 1$ : ac ponatur anguli, XZA =  $\lambda$ , XZB  
=  $\mu$ , XZC =  $\nu$ , erit ex sphericis  
 $\cot(\mu - \lambda) = -\cot l \cot m$ ;  $\cot(\nu - \mu) = -\cot m \cot n$ ;  $\cot(\nu - \lambda) = -\cot l \cot n$   
ergo  $\cot(\mu - \lambda) \cot(\nu - \lambda) = \cot l^2 \cot m^2 = -\cot l^2 \cot(\nu - \mu)$ , unde fit  
 $\cot l^2 = \frac{\cot(\nu - \lambda)}{\cot(\nu - \mu)}$ ;  $\cot m^2 = \frac{-\cot(\lambda - \mu) \cot(\nu - \mu)}{\cot(\nu - \lambda)}$ ,  
 $\cot n^2 = \frac{-\cot(\lambda - \nu) \cot(\mu - \nu)}{\cot(\mu - \lambda)}$ .

Cum vero sit  $\cot(\nu - \mu) - \cot(\mu - \lambda) \cot(\nu - \lambda) = \cot(\mu - \lambda) \cot(\nu - \lambda)$  erit  
 $\cot l^2 = -\cot(\mu - \lambda) \cot(\nu - \lambda)$ ;  $\cot m^2 = -\cot(\lambda - \mu) \cot(\nu - \mu)$ ;  $\cot n^2 = -\cot(\lambda - \nu) \cot(\mu - \nu)$ .

Hac relatione inter quantitates  $l$ ,  $m$ ,  $n$ ,  $\lambda$ ,  $\mu$ ,  $\nu$ , quac tempuscule  
de suis differentialibus crescere sunt censendae, notata, fit nunc O  
polus gyrationis arcusque AO =  $a$ , BO =  $b$ , CO =  $c$ , ut sit:

$\cot a^2 + \cot b^2 + \cot c^2 = 1$ : erit  $\cot BAO = \frac{\cot b}{f_a}$ ,  $\cot BAO = \frac{\cot b}{f_a}$ ,

at in triangulo ZAB est  $\cot ZAB = \frac{\cot m}{f_l}$  et  $\cot ZAB = -\cot ZAC =$

$-\frac{\cot n}{f_l}$ , ita ut sit pro triangulo ZAO

$\cot ZAO = \frac{\cot c \cot m - \cot b \cot n}{f_l}$ ;  $\cot ZAO = \frac{\cot c \cot m + \cot b \cot n}{f_l}$

unde colligitur  $\cot ZO = \cot a \cot l + \cot b \cot m + \cot c \cot n$ ,

et  $\cot AZO = \frac{\cot a - \cot l (\cot a \cot l + \cot b \cot m + \cot c \cot n)}{f_l}$ ,

hincque ad quodvis tempus polus gyrationis O innutescit.

Deinde posso certitate angulari =  $s$  in sennum ABC, tempuscule de  
punctum A circa O describit arculum  $Aa = s \pi f_l$  a quare duxta  $aa$  ad  $ZA$  normali erit.

$\cot a = \cot \frac{\cot c \cot m - \cot b \cot n}{f_l}$ ;  $aa = s \pi f_l$ ,  $\cot c \cot m + \cot b \cot n$

unde differentia quantitatum  $l$  et  $\lambda$  deducuntur.

$$\int \frac{1}{f_l} dt; \quad \cot c \cot m + \cot b \cot n$$

unde differentia quantitatum  $l$  et  $\lambda$  deducuntur.

$$dt$$

familiique modo repertetur:

$$dm f_m = \sin(\cot \nu \cot l - \cot \alpha \cot m); \quad -d\lambda f_m^2 = \sin(\cot \nu \cot m + \cot \nu \cot n)$$

$$(\cot \nu \cot n - \cot \alpha \cot l); \quad -d\mu f_m^2 = \sin(\cot \nu \cot n - \cot \lambda \cot l); \quad -d\beta f_m^2 = \sin(\cot \alpha \cot l + \cot \nu \cot m).$$

Quocirca si ad quodvis tempus t denunt quantitates  $\alpha$ ,  $\beta$ ,  $\gamma$ , et  $\delta$ ,  
ideoque carum differentialia tempuscule de nata, hinc colliguntur varia-  
tiones eodam tempuscule in arcibus  $l$ ,  $m$ ,  $n$ , et angulis  $\lambda$ ,  $\mu$ ,  $\nu$  pro-  
ductae: Præterea vero variatio in polo gyrationis O facta facile con-  
cluditur, quia tantum opus est, ut arcus ZO et angulus AZO diffe-  
rentiatur, ponendo solum arcus  $a$ ,  $b$ ,  $c$  variables, quia hoc modo  
polus O in finum sequentem o transferetur. Erit ergo  $(Zo - Zo) f_z o$   
=  $d\alpha f_z \cot l + d\beta f_c \cot m + d\gamma f_p \cot n$  et cum sit

$\cot AZO = (\cot \nu \cot m - \cot b \cot n) = \cot a - \cot l \cot ZO$  erit  
 $Oz_o = (\cot \nu \cot m - \cot b \cot n) + \cot AZO (d\gamma f_p \cot m -$

$d\beta f_c \cot n) = d\alpha f_z \cot l^2 - d\beta f_c \cot l \cot m - d\gamma f_p \cot l \cot n$   
hincque reducendo:

$$Oz_o = \frac{d\alpha f_z (\cot \nu \cot m - \cot b \cot n) + d\beta f_c (\cot \nu \cot m - \cot b \cot n) - d\gamma f_p (\cot \nu \cot m - \cot b \cot n)^2}{f_z^2 \cot^2 m}$$

ac denique angulus elementaris

$$COROLL. 1.$$

in qualibet formulam bis ternae litterae  $\alpha$ ,  $\beta$ ,  $\gamma$ , et  $l$ ,  $m$ ,  $n$  aequaliter  
ingreduntur, ut natura rei postulat,

$$-(\cot \alpha \cot l + \cot \beta \cot m + \cot \gamma \cot n)^2$$

679. Si ex O in Zo arcalus Op perpendiculariter ducatur erit

$$po = \frac{d\alpha f_z \cot l + d\beta f_c \cot m + d\gamma f_p \cot n}{f_z^2} \quad \text{et}$$

$$Op = \frac{d\alpha f_z (\cot \nu \cot m - \cot b \cot n) + d\beta f_c (\cot \nu \cot m - \cot b \cot n) + d\gamma f_p (\cot \nu \cot m - \cot b \cot n)}{f_z^2}$$

C O R O L L. 2.

680. Porro ex si BAO =  $\frac{\cot b}{f_a}$  et  $\cot BAO = \frac{\cot b}{f_a}$  colliguntur ab  
 $\lambda_{1,0}$  gaudiis

$\frac{-d\alpha cof \alpha \bar{c}of \beta - dy cof \beta}{f \alpha cof \beta}$  hincque elementum  $O_0 =$   
 $r \frac{((dx^2 + dy^2) f \alpha^2 / f \gamma^2 + 2 d\alpha d\beta f \alpha \bar{c}of \beta / f \gamma^2)}{f \alpha cof \beta}$ , quod cum ae-

que referatur ad  $\alpha$ ,  $\beta$ ,  $\gamma$  ob  $d\alpha f \alpha + d\beta f \beta + dy f \gamma = 0$  reduciur ad  $O_0 = r \frac{(dx^2 f \alpha^2 + dy^2 f \gamma^2)}{f \alpha cof \beta}$ .

C O R O L I E 3.

681. Ponamus  $ZO = \text{vectum sic } cof \alpha = cof \alpha \bar{c}of \beta + cof \beta \bar{c}of \alpha + cof \gamma \bar{c}of \alpha$  et  $tang AZO = \frac{cof \gamma cof \alpha - cof \beta cof \alpha}{cof \alpha - cof \beta cof \gamma}$ , et ob analogiam quia  $\bar{c}of \alpha$

$$\frac{\partial}{\partial \alpha} \frac{cof \alpha cof \beta - cof \beta cof \alpha}{cof \alpha - cof \beta cof \gamma}$$

ram partem ipsius  $ZO$  in figura cadit  $- tang BZO =$

unde fit  $tang AZB = tang (\mu - \lambda) = \frac{cof_n}{cof \mu}$ ; qui valor cum supradicto vento  $cof (\mu - \lambda) = \frac{-cof \mu cof_n}{f f m}$  egregie confirat, etique  $f (\mu - \lambda) = \frac{-cof_n}{f f m}$ .

C O R O L I E 4.

682. Hinc ergo pro differentiis tenuorum angularium  $\lambda$ ,  $\mu$ ,  $\nu$ , has adipiscinatur determinaciones.

$$\begin{aligned} f(\mu - \lambda) &= \frac{-cof_n}{f f m}; f(\nu - \mu) = \frac{-cof_\nu}{f m f_n}; f(\lambda - \nu) = \frac{-cof_m}{f f \nu} \\ cof (\mu - \lambda) &= \frac{-cof \mu cof_n}{f f m}; cof (\nu - \mu) = \frac{-cof_m cof_n}{f m f_n}; cof (\lambda - \nu) = \end{aligned}$$

$$\frac{-cof \nu cof_n}{f f m}.$$

S C H O L I O N.

683. Quac haec enim de mutatione momentanea, quam minus gravitatorius tam per se quam ob vires sollicitantes subit extorsione, fundamentum constitutum universae Theoriae de motu corporum rigidissimis, quandoquidem ex cognita mutatione elementari ad ipsum motus determinacionem transitus per circulum integralem patet. Aggregantur ergo motum liberum hujusmodi corporum, q'lo sive proprie quasi in-

linetur

## MOMENTANEA AXIS GYRATIONIS A. Sc. 275

hancit sive viribus sollicitantibus libere obsequi possunt, ac prius, q' den viris sollicitantes extorsas removeamus, corpora sibi tantum rotula contemplatur, ut extrinsecus nihil accedit, quod ad motum quicquam confrat. Quoniam autem indoles axium principalium, quibus corpus ell praeeditum, hic imprimis in computum ingreditur, inde naturale quai difference in corporibus constituti conveniet, propt' momenta inertiae eorum respectu fuerint comparata. Tres igit' corporum classes constitutamus, ad quarum priuam ea referamus corpora, ad secundam vero cladem ea corpora, in quibus duo momenta respectu axium principialium sunt aequalia, tertium vero illis inaequa. Tertia vero classis in genere omnia ea corpora complices hanc, quae un non mutata respectu axium principalium inter se sunt inaequalia.

## CAPUT XI.

### DE MOTU LIBERO CORPORUM RIGIDORUM TERNIS AXIBUS PRINCIPALIBUS PARIBUS PRAEDITORUM ET A NULLIS VIRIBUS SOLLECTATORUM.

D E F I N I T I O . II.

684. Corpus rigidum *tert' axer principular parer habere dicuntur*, quandoq' eius momenta inertiae respectu axium principalium inter se sunt aequalia.

C O R O L L . I.

685. In talibus ergo corporibus omnes rectae per ejus centrum inertiae duob' vicem axium principialium gerunt, corunque respectu momenta inertiae inter se erunt aequalia.

C O R O L L . II.

686. Quacunque igit' teruae rectae se mutuo in centro inertiae normaliter tecantes pro directricibus affluitantur, si stous ejusvis corporis elementi  $A M$  per coördinatas illis pacellias  $x$ ,  $y$ , et  $z$  definiatur, erit per totum corpus  $\int y dM = 0$ ,  $\int z dM = 0$  ut  $\int x dM = 0$ .

687. Quodsi tale corpus circa rectam quavis per centrum inertiae transcurrentem accepit motum gyroriorum, eum ob suam inertiam perpetuo conserbat, ut ea recta maneat immota; nisi a viribus exteris perturbeatur.

## S C H O L I O N. i.

688. Dari huiusmodi corpora, quorum momenta respectu animi principium sunt inter se aequalia, eo minus dubitare licet, cum in superioribus, ubi corpora homogenea sumus contemplati, plures corporum species hac proprietate gaudenter aliognavissimus. Inter quas primum locum teneat *globus ex materia homogenea confectus*, tum vero eo referenda sunt corpora quinque regularia; porro etiam datur cylindri, coni et evan truncati, qui eadem proprietate sunt praediti. Atque in genere si corpora non consistent ex materia homogenea, innumerabilia exhiberi possent genera cuiusvis figure, in quibus aequalitas inter momenta inertiae respectu axium principalium locum obtineat. Atque de huiusmodi corporibus tantum in hoc capite agetur, motusque, quibus sunt capacia dum a nullis viribus externis urgentur, definitur. Character ergo essentialis huiusmodi corporum in hoc consistit: ut positus terminis coordinatis orthogonalibus  $x$ ,  $y$ ,  $z$  ad centrum inertiae reguli primo sit ut iam notavimus  $\int y dM = \int z dM = 0$  tum vero  $\int x dM = \int y dM = \int z dM$ . Sieque in omnem inertiae respectu axis cuiuscunq; per centrum inertiae ductus est  $= \int x dM$ . Hoc criterio quasi primum corporum genus constitutum, atque in cogitatione mechanica nomine *corporum regularium* communè insigisci posset, cum omnes plane rectae per centrum inertiae ductae par proprietate sint praeditae.

## S C H O L I O N. 2.

689. Est in hoc capite tantum de motu corporum terrestres, atque principales partes habentium tanquam de casu simplicissimo tractare continentur, tamen a proprietate, quae etiam ad reliqua corporum genera patet, exordiri conveniet. Scilicet quoniamcunque corporis, rigidius motus fuerit perturbatus, is semper pro quovis temporis puncto rotulifulli in binos motus, quorum alter sit progressus alter gyrorius circu quenquam axem per centrum inertiae ductum. Quia propositio enim fundamentalis noster omnium corporum rigidorum continet, ejus demonstrationem in sequente theoremate tridamus.

690. Quoniamcunque corpus rigidum moveatur, ejus motus quovis momento est compotus seu mixtus ex motu progressivo et ex gyrorio, circa axem aliquem per ejus centrum inertiae transcurrentem.

## D E M O N S T R A T I O.

Si corporis centrum inertiae moveatur, in quo motus progressivus contigit, quippe qui perpetuo cum motu centri inertiae concurrat, hunc mente latenter tollendo, dum spatium cum corpore pari ceteritate in oppositum ferri concipiatur, de motu qui adhuc in corpore inest, demonstrandum est, eum esse gyroriorum circa quenquam axem per centrum inertiae transcurrentem, qui sublato motu progressivo quietatatem per tempus infinite parvum. Hoc autem modo centrum inertiae corporis in quietem redigitur, et quoniamcunque corpus circa hoc centrum moveatur, prater id semper quaevis linea recta quietescet, quae proprietas erit axis gyrationis, id quod sequenti modo ostendo. Circa corpus conceptum superficies sphærica centrum suum in ejus centro inertiae habens, quae ut quiescens consideretur, ad quam singula corporis puncta per rectas ex centro ad superficiem, ductas refertur. Centro igitur quiescente punctum corporis ad P relatum temporis scilicet de transferatur in  $P'$ , duchoque per P circulum maximo  $O P B$  ad spatium  $P'$  normali, in eo capiatur aliud quodvis punctum  $Q$ , quod interea transferatur in  $Q'$ , ita ut torus arcus interceptus  $P Q$  in  $P' Q'$  pervenire sit censendus, unde cum omnia corporis puncta perpetuo easdem inter se distantias  $P - P'$ ,  $Q - Q'$  sint, erit  $P Q = P' Q'$ . Quia autem arcus  $P P'$  et  $Q Q'$  sunt infiniti parvi, et angulus  $P P' Q$  rectus arcus, illi aquales esse persequuntur, nisi etiam arculus  $P' Q$  ad  $P Q$  sit normalis. Continuerunt igitur ambo arcus  $P Q$  et  $P' Q'$ , donec sibi occurrent in O et cum sit  $OP = O P'$  et  $OQ = O Q'$ , motu illo rotus arcus  $OPQ$  in  $O P Q$  erit translatus, ideoque punctum O in loco suo immotum perficerit necesse est. Quare quædam ex centro per hoc punctum O recta, seu totam interea in quiete perpendiculari manifestum est, quae igitur erit axis gyrorioris. Ex quo perfectius corporis circa centrum inertiae quiescens communaret, non posse, quin simul tota quadam linea recta per id centrum ducta maneat immota, ideoque motum esse gyroriorum. Sin autem centrum inertiae ipsum moveatur, universus corporis motus erit compotus seu mixtus ex motu progressivo et gyrorio circa quenquam axem, juxta ejus centrum inertiae transcurrentem.

691. Quoniamcunque ergo corpus rigidum moveatur, ad ejus motum cognoscendum, primo confidetur ejus centrum inertiae, cuius motus dabit motum progressivum, hoc deinde subato queratur punctum O, unde axis gyrationis innotescet.

## COROLL. 2.

692. Ad hoc autem punctum O inventendum, posito arcu OP =  $n$ , ob angulum  $O = \frac{P_p}{f_{PQ}} = \frac{\Omega_g}{f(PQ + PQ)}$ , erit  $Q_f \cdot f_v = P_p \cdot \text{cof}^2 PQ \cdot f_v + P_p \cdot PQ \cdot \text{cof}^2 v$ , hincque,  $\text{tang} v = \frac{P_p \cdot f_p \cdot Q}{\Omega_g - P_p \cdot \text{cof}^2 PQ}$  unde patet punctum O semper realiter determinari.

## COROLL. 3.

693. Ex motibus punctorum P et Q per spatio Pp et Qq etiam facile definitur celeritas angularis circa axem gyrationis, quae est  $= \frac{\text{ang. } O}{dt} = \frac{P_p}{dt \cdot f_v} = \frac{f(Pp - 2P \cdot Q \cdot \text{cof}^2 P \cdot Q + Qg^2)}{dt \cdot f_p \cdot Q}$  idoque nulla esse nequit, nisi ambo spatia Pp et Qq evanescant.

## COROLL. 4.

694. Et si haec demonstratio ex sphaericis maxime est evidens, tamen ejus vim eo magis perpendi convenit, quod non deficerint viri aliqui perspicacissimi, quibus adeo vilium est fieri posse, ut omnia puncta superficie sphaericæ centro quiescente aequalibus celeritatibus circumferantur. Hoc silietur obliteri puse fuit arbitrii, si sphaera dum circa unum quenquam axem arbitrii, sicut circa alium axem ad illum normaliter pati velocitate circumferatur. Nunc autem hac demonstratio aliata evictum est, ciampi sphaera non solum circa duos axes sed etiam tres pluresve simul circumferatur, ejus iunctum tamen semper ita fore cooptatum, ut quovis momento tota quædam resca in quiete permaneat. Nulla enim vis demonstrationi infertur, si quis obiectat puncta P et Q non simplici motu, ut hic assūmimus, sed compposito circa aliquot axes simul ferri; quoniamcunque sic motus sicut compositionis, tamen habeat punctum P et Q post tempusculum dt in alia certa puncta P et Q pervenient necesse est, ut arcus pg aequalis sit arcui PQ, et quoniam arcum PQ ad spatium Pp normaliter assūmimus, is est iam ad Qq normalis esse debet. Ac si quis adhuc dubitet, num pun-

## CORPORUM RIGIDORUM TERNIS AXIBUS &amp;c. 279

dum O, in quo concursum arcuum PQ et PQ productorum constitutus, in eodem loco permaneat, ei latenter concordandum est, id adhuc in circulo maximo OPQ repertum iri, quoniam ante cum punctis P et Q in eodem circulo maximo erat situum: pervenit ergo in o, et arcus PQ aequalis esse debet arcui OP, virtutem arcus OP aequalis est arcui OP, ex quo punctum o in O cadat necesse est.

## F R O B L E M A. 69.

695. Dato motu diuorum corporis rigidi punctorum, cuius centrum inertiae quiescit, inventare axem per centrum inertiae transitem, circa quem hoc instanti gyatur.

## SOLUTIO.

Relatis ut ante, omnibus corporis punctis ad superficiem sphaeri. Fig. 95.

cum quietentem ABCD circa centrum inertiae descriptam, moveatur tempusculo dt punctum P per spatium  $P_p = \dot{\theta}P$ , et aliud quovis punctum R per spatium  $R_r = \dot{\theta}R$ ; ponaturque arcus circuli maximi PR =  $\varphi$ . Vocentur anguli  $RPP = m$  et  $SRr = n$ , inter quos autem jam certa quadam ratio intercedere debet, ut arcus  $P$  aequalis fiat arcui PR =  $\varphi$ . Sit iam O polus gyrationis, indeque ad P et R ductis quadrilateris OP et OR, erunt anguli  $OPR = 90^\circ - m$  et  $ORR = 90^\circ - n$  meridiani OP et OR, erunt anguli  $OPR = 90^\circ - m$  et  $ORR = 90^\circ - n$  quotianum arcus OP et OR ad spatia Pp et Rr sunt normales. Hinc datis in triangulo sphaerico POR latero PR =  $q$ , cum angulis  $OPR = 90^\circ - m$  et  $ORR = 90^\circ - n$ , repertur.

$$\cot OP = \frac{f(OPR)}{f(PR) \cdot \cot ORP} + \frac{\cot PR \cdot \cot ORP}{f(OR)} = \frac{\cot m \cdot \cot n}{\cot n \cdot \cot q} = \frac{f(m) \cdot \cot q}{f(q)} \\ \cot OR = \frac{f(ORP)}{f(OR) \cdot \cot OPR} + \frac{\cot PR \cdot \cot OPR}{f(OR)} = \frac{-f(m) \cdot \cot n}{\cot m \cdot \cot q} + \frac{f(n) \cdot \cot p}{f(q)}$$

$$\tan OP = \frac{\cot m \cdot \cot q}{\cot m \cdot \cot n - \cot n \cdot \cot q}; \tan OR = \frac{\cot m \cdot \cot q}{-f(m) \cdot \cot n + \cot m \cdot \cot n \cdot \cot q}$$

unde punctum O innotescit. Tum vero cum sit

$P_p : R_r = f(OP) : f(OR) = f(OPR) : f(OR)$   
 $\text{et } \dot{\theta}P : \dot{\theta}R = \cot n : \cot m \text{ ten } \dot{\theta}P \cdot \cot m = \dot{\theta}R \cdot \cot n, \text{ unde ratio inter spatia } \dot{\theta}P, \dot{\theta}R \text{ et angulos } m \text{ et } n \text{ colligatur. Denique propria celeritate anguli, ea aequalis est angulo } \dot{\theta}OP \text{ per } dt \text{ divisio, hoc est } = \frac{P_p}{dt \cdot f(OP)}, \text{ qui valor abit in } \frac{\dot{\theta}P \cdot \cot m}{dt \cdot \cot n \cdot \cot q} (f(OP) : f(OR) + \cot m \cdot \cot n \cdot \cot q - f(m) \cdot \cot n \cdot \cot q).$

## COROLL. I.

696. Cum ejusmodi relatio inter spatia  $d\theta$ ,  $d\theta$  et angulos  $m$ ,  $n$  intercedere debet, ut sit  $d\theta \cos m = d\theta \cos n$ , haec relatio ita in figura representari potest, ut deniss ex  $p$  et  $r$  in arcum PR perpendicularis  $pr$  et  $rq$  fiat  $\hat{p}q = R^2$ .

## COROLL. 2.

697. Hac proprietas autem per se est manifesta; cum enim arcus prae aequalis sit arcu  $\pi^2$ , arcu PR aequalis esse nequit, nisi sit  $R^2 = R^2$ . Celeritas autem angularis ita communius exprimitur, ut sit  $\frac{d\theta}{dt} = \frac{(m \sin n + \cos m \sin n)^2}{(m \sin n + \cos m \sin n)^2}$ .

## COROLL. 3.

698. Si puncta P et R semicirculo dilatent, ut sit  $\frac{d\theta}{dt} = 0$  et  $\cos^2 \theta = -1$ , nec esset  $\cos m \sin n + \sin m \cos n = 0$ , seu  $\tan \theta = -\tan \theta$ , et  $m = n$ , ideoque  $d\theta = dt$ . Puncta enim opposita sphærae alium motum nisi aequaliter habere nequeunt; hoc autem calo circa axem gyrationis nihil determinatur.

## COROLL. 4.

699. Cognito autem motu diuorum punctorum fibi non oppositorum, sius axis gyrationis cum celeritate angulari innotescit, unde deinceps motus omnium corporis punctorum definiti potest.

## SECTION.

700. Ille, ut iam monui, non solum ad corpora, in quibus tres axes principales partes existunt, pertinet, sed in genere ad omnia corpora rigida; quae quinodocunque agitantur dum coram centrum inertiae fixum manet, quovis temporis momenti coram motus est gyrationis circa quenquam axem per centrum inertiae transversem. Similiter centrum inertiae non maneat fixum, quovis temporis momento motus est compositus ex tali motu gyrorio et motu progressivo: neque aliis motus in corpora rigida cadere potest. Quare ad motum corporis rigidis perfecte cognoscendum, duplum motum investigari operatur, alterum eius centri inertiae, qui est motus progressivus, alterum vero gyrorium, cuius cognitio postulat, ut ad quodvis tempus axem gyrationis cum celeritate angulari alignate valens. Ac si axis qualiter gyrationis perpetuo maneat. Deni, determinatio motus per principia

## CORPORUM RIGIDORUM TERNIS AXIBUS &amp;c. 281

pia ante hac paulum expedita nihil habet difficultatis; fin autem ipsi gyrationis axis cognitio varietur, haec principia minime sufficient, sed configendum erit ad ea, quae in capitibus praecedentibus sufficiunt explicata. In hoc tamen capite, ubi de motu corporum ternis axiis, partibus praedictorum et a nullis viribus sollicitatorum agimus, illus filius non indigenus, sed per vulgaria principia totum negotium unicam propositione expedire poterimus.

## P.R.OBLEM. 70.

701. Si corpus rigidum tribus axibus paribus praeditum quoniamque projicitur, neque deinceps ab nullis viribus sollicitetur, deinde motum quo progeditur.

## SOLUTIO.

Motus corpori primum impetus resolvatur in progressivum et gyrorium circa quenquam axem per centrum inertiae transversem, quorum utrumque teoriam considerare licet. Ac primo quidem motus progressivus ita continuabatur, ut centrum inertiae uniformiter in directum progressidatur, quae proprietas omni motui progressivo est continua, etiam si corpus non ad hoc genus referatur. Quod autem ad motum gyroriorum corpori primum impressum attinet, hic indoles hujus generis corporum imprimis solutionem suppediat, cum enim axis gyrationis, quirunque fuerit, proprietate axium principalium gaudet, motus gyrorius initio impetus ita perpetetur, ut axis gyrationis conformater in quiete perseveraret, si nullus motus progressivus adficeret; hec autem accidente axis gyrationis motu fibi parallelo cum centro in, erit uniformiter in directum promoverebitur, atque interea motus gyroriorum aequaliter absolvetur.

## C.O.R.O.L. 1.

702. Quicunque ergo motus tam progressivus quam gyrorius corpori initio imprimitur, centrum inertiae cum axe gyrationis ita formulat in directionem progressivam, ut axis fibi perpetuo maneat parallelus, corpusque circa eum uniformiter gyvari pergeret.

## C.O.R.O.L. 2.

703. Etiam si corpus non ad hoc genus pertinet, tamen si ei initio praeceps motum progressivum motus gyrorius circa quenquam axem principalem imprimatur, utque motus perinde continuabitur.

N<sup>a</sup>

CO.

## C O R O L L . 3.

<sup>704.</sup> Quin etiam si insuper vires exteme accedant, quaque media directio per centrum inertiae transeat, illis solus motus progressivus perinde afficeretur, ac si tota corporis massa in centro esset collecta, motus autem gyrorius manebit uniformis, et axis gyrationis constanter situm sibi parallelum conservabit.

## S C H O L I O N .

<sup>705.</sup> Cum etiamnum vires sollicitantes renovareamus et in solam motus impressi continuationem inquiramus, motus omnium corporum primi generis perfecte definitivus, ut nihil amplius delectari possit: pro reliquo autem corporibus jam partem aliquem expeditivus, quando felicit motus gyrorius primum impressus sit circa axem principalem, quae quidem determinatio per cognita jam pridem solidissima mechanica absovi potuit. In aliis ergo corporum generibus difficultatum denum occurrit, quando corpori primum motus gyrorius non circa quenpiam axem principalem imprimitur: ad quod negotium tractandum primum peculiare genus continuam eorum corporum, in quibus duo dantur momenta inertiae respectu axium principalium aequalia. <sup>Quod</sup> genus, praeterquam quod calculus hanc medicinalem contrahitur, hoc communis habet, ut in eo adhuc infiniti dectur axes principales, ita ut infinitis modis eiusmodi motus, qualem jam definiimus, existere possit; cum contra in tertio genere, in quo momenta principalia inter se sunt inaequalia, praeter tres axes determinatos nullius suerit impressus, ejus continuationem investigamus: ubi ad quodvis tempus primo positio axis gyrationis ratione axium principialium corporis cum celestiae angulari, deinde vero sius ipsorum axium principialium ratione spatii absoluti determinari debet, qui modus hoc argumentum argumentum tractandi maxime videtur idoneus, tam ad calecum evolvendum, quam ad ipsam cognitionem nostram illustrandam. Ad utrumque autem in precedentibus capitibus necessaria administrula expōsumus.

DE MOTU LIBERO CORPORUM RIGIDO-  
RUM DUABUS AXIBUS PRINCIPALIBUS PARIBUS  
PRAEDITORUM ET A NULIS VIRIBUS

## SOLICITATORUM.

## C O R O L L . 1.

<sup>706.</sup> **C**orpus rigidum *duas axes principales posse habere* dictur, quando inter ejus momenta inertiae respectu axium principalium duae sunt aequalia.

## C O R O L L . 2.

<sup>707.</sup> Huius generis ergo corpora innumerabiles habent axes principales, statim enim ac duo axes principales aequalia habent momenta inertiae, omnes rectae in eorum piano per centrum inertiae ductae aequae pro axis principalibus haberi possunt, eodemque momento inertiae sunt praeditae.

<sup>708.</sup> Hic igitur axis ille principalis, cuius momentum inertiae rectus est inaequalis, erit singularis, atque omnes rectae per centrum inertiae ad eum normaliter ductae paria habebunt momenta inertiae, et tanquam axes principales spectari poterunt.

## C O R O L L . 3.

<sup>709.</sup> Cognito itaque axe singulari, positio binorum reliquorum non determinatur, sed eorum loco pro lubitu binarum rectarum aequalium inter se quam ad illum normales accipi possunt, dummodo per centrum inertiae transirent.

## S C H O L I O N .

<sup>710.</sup> Curi igitur supra in genere pro axis principalibus IA, IB, IC posuerimus momenta inertiae Max, Min, Max, horum duo in illa capite aquila statuimus. Sit igitur primum axis IA singularis, reiquumque momenta inertiae inter se aequalia, ut sit  $b_1 = a_1$ ; ex quo

quo formulae supra iuvantur nitrifice contrahentur. Esi autem hoc eis situs binorum axium  $\text{B}$  et  $\text{C}$  non determinantur, tamen eos tandem determinatos spectabimus, ut eorum ope situs corporis ad quodvis tempus faciliter affigari possit. Hujus autem generis utique infinita datur corpora, atque inter homogeneas imprimis hinc-pertinent cylindri, coni, atque in genere omnia corpora rotunda, quae conversione figurae cuiuscumque circa quicunque axis fixum natentur; ita ut hoc genus fere omnia corpora, quae quidam a geometrico considerari solent, in se complectatur. Quemadmodum ergo hanc corpora ratione motus se sunt habita, dum a nullis virtutibus sollicitantur, in hoc capite investigabimus, ac primo quidem ad quodvis tempus, in positum axis gyrationis ratione axium principaliū inquiramus, nondum foliici quenam motum hi ipsi axes sunt habent, quare deinceps definire conabimur.

## P R O B L E M A. 71.

711. Si corpori rigido duabus axibus principaliis paribus prædicto motus quicunque gyrationis initio fuerit impetus, neque illoc adhuc viries exterrane, ad quodvis tempus positionem axis gyrationis ratione axium principaliū affigare.

## S O L U T I O N.

Fig. 89. Centro inertiae corporis  $I$  in centro spherae, ad ejus superficiem omnia reducamus, confituto sint  $\text{IA}$ ,  $\text{IB}$ ,  $\text{IC}$  axes corporis principales, ac respectu primi  $\text{IA}$  momentum inertiae  $= \text{Ma}$ , respectu binorum reliquorum autem  $\text{IB}$  et  $\text{IC}$  sunt momenta inertiae inter se aequalia  $= \text{Mc}$ , ut sit  $\text{bb} = \text{cc}$ . Nunc autem elipso ab initio tempore  $t$ , corpus gyretur circa axem  $\text{IO}$  in secundum  $\text{ABC}$  celeritate angulari  $= \alpha$ , ita ut sinus puncti  $O$  respectu punctorum  $A$ ,  $B$ ,  $C$  definiatur debet. Ponantur ergo arcus circulorum maximorum  $\text{OA} = \theta$ ,  $\text{OB} = \zeta$ , et  $\text{OC} = \gamma$ , qui tanquam variables sunt tractandi, atque problema. Ad hunc casum quo  $\text{bb} = \text{cc}$  translatum dabit primo  $d\theta = \alpha$ , unde partem celeritatem angulariem manere invariabilem, id estque adhuc esse sequinem  $\alpha$ , quae initio corpori fuerit impressa. Quare si habeat prima celeritas angularis ponatur  $= \epsilon$  erit  $\theta = \epsilon t$ . Deinde vero ex §. 674. habebimus has acquisitiones.

I.  $\text{acc}^2 \text{d}\theta/\text{dt} = 0$

II.  $\text{acc}^2 d\theta/dt \cdot \text{G} = \text{mac} (\epsilon a - \omega) dt \cdot \text{cos} \alpha \text{ cos}^2 \text{G}$

III.  $\text{acc}^2 d\theta/dt \cdot \text{G} = \text{mac} (\epsilon a - \omega) dt \cdot \text{cos} \alpha \text{ cos}^2 \text{G}$

ex quarum prima discussus, arcum  $\text{AO} = \alpha$  esse constantem, id estque aequalem illi, quo initio axis gyrationis distat ab axe singulari  $\text{IA}$ . Cum igitur sit  $\text{cof} \gamma = r / (\epsilon a^2 - \text{cof} \text{G}^2)$ , reliquarum aequationum altera præbent:

$$\frac{d\theta/dt}{r / (\epsilon a^2 - \text{cof} \text{G}^2)} = \frac{\text{cof} \alpha - \epsilon \epsilon}{\epsilon \epsilon}$$

cuius integralis est  $\text{A cof} \frac{\text{cof} \text{G}}{\epsilon \epsilon} = \text{C} + \frac{\epsilon(\alpha - \epsilon \epsilon)r \cos \alpha}{\epsilon \epsilon}$ , id estque

$$\text{cof} \theta = \theta + \text{cof} \left( \text{C} + \frac{\epsilon(\alpha - \epsilon \epsilon)r \cos \alpha}{\epsilon \epsilon} \right)$$

Quare si initio ubi  $t = 0$ , fuerit  $\text{AO} = \chi$ ,  $\text{BO} = \beta$ , et  $\text{CO} = \gamma$ , erit

$$\theta = \chi, \text{ et } \text{cof} \beta = \beta, \text{ et } \text{cof} \gamma = \gamma, \text{ unde fit constantes } \text{cof} \text{ C} = \frac{\text{cof} \beta}{\beta \chi}, \text{ et } \text{cof} \text{ C} = \frac{\text{cof} \gamma}{\gamma \chi}. \text{ Quocirca habebimus}$$

$$\text{cof} \theta = \text{cof} \beta \text{ cof} \frac{\epsilon(\alpha - \epsilon \epsilon)r \cos \theta}{\epsilon \epsilon} - \text{cof} \gamma \text{ cof} \frac{\epsilon(\alpha - \epsilon \epsilon)r \cos \theta}{\epsilon \epsilon}$$

$$\text{cof} \gamma = \text{cof} \beta \int \frac{\epsilon(\alpha - \epsilon \epsilon)r \cos \theta}{\epsilon \epsilon} dt + \text{cof} \gamma \text{ cof} \frac{\epsilon(\alpha - \epsilon \epsilon)r \cos \theta}{\epsilon \epsilon}$$

unde si initio motus cognovimus situm axis gyrationis respectu axium principaliū, seu arcus  $\text{A}$ ,  $\beta$ , et  $\gamma$ , pro novis tempore elatio  $t$   $= \alpha$ ,  $\beta$ ,  $\gamma$  affigare valeamus.

## C O R O L L A. 1.

712. Si igitur initio corpori impetus facit motus gyrationis circum axem  $\text{II}$ , ad axes principales  $\text{IA}$ ,  $\text{IB}$ ,  $\text{IC}$  inclinatum angulis  $\text{A}$ ,  $\beta$ ,  $\gamma$ , celeritate angulari  $= \epsilon$  in secundum  $\text{ABC}$ ; quoniamocunque deinceps axis gyrationis varietur, celeritas angularis perpetuo mutabitur eadem  $= \epsilon$ ; et axis gyrationis  $\text{IO}$  eodem angulo  $\chi$  ad axem principalem singularem  $\text{IA}$  inclinabitur.

## C O R O L L A. 2.

713. Tum vero si momentum inertiae respectu axis angularis  $\text{IA}$   $= \text{Ma}$ , respectu binorum reliquorum autem  $= \text{Mc}$  non tempore

$\text{clapfo} = \alpha$ , quia et angulum denotat, ponatur angulus  $\frac{\alpha(\alpha - \epsilon)}{f\epsilon} \text{t} \text{of} T$

$= T$ , qui cum tempore et uniformiter crevit; atque hinc tempore corporis gyrationis circa axem IO, ut sit  $\text{AO} = AE = \alpha$  et  $\text{t} \text{of} BO = \text{t} \text{of} BS$   $\text{t} \text{of} T = \text{t} \text{of} ET$ ;  $\text{t} \text{of} CO = \text{t} \text{of} CT$ .

### C O R O L L . 3.

714. Quia arcus AO perpetuo manet aequo magno  $= \frac{\alpha}{f}$ , fitius puncti O commodissime ex angulo BAO immotetur, et cum sit  $\text{t} \text{of} BAO = \frac{\text{t} \text{of} BO}{f\alpha}$  et  $\text{t} \text{of} BAO = \frac{\text{t} \text{of} GO}{f\alpha}$  erit

$$\text{t} \text{of} BAO = \frac{\text{t} \text{of} BS \text{t} \text{of} T - \text{t} \text{of} ET \text{t} \text{of} T}{f\alpha} \text{ et } \text{t} \text{of} BAO = \frac{\text{t} \text{of} BS f T}{f\alpha} = f T$$

### C O R O L L . 4.

715. Si fuerit  $\alpha = \alpha$ , qui est  $\text{t} \text{of} \alpha$  ante tractatus, non omnia infra momenta inertiae sunt inter se aequalia, est  $T = \alpha$ , et  $\text{t} \text{of} IO = B$ , item  $\text{CO} = E$ , polus feliciter gyrationis O respectu axium principialium manaret immutatus, ut iam ante inventimus.

### S C H O L I O N .

716. Formulae haec multo simpliciter reddi possunt, sed rei dignitas nesceretur, ut id, potius singulari prepositione quam in transitu prosequamur.

### P R O B L E M A . 72.

717. Idem positis, quae in precedente problemate sunt constituta, definire promotionem poli gyrationis O respectu axium principialium.

### S O L U T I O N .

718. Mancant omnia ut in precedente solutione, et cum poli pares sit, et C in circulo BC pro libetu accipi possint, quadrans AB ita configuantur, ut per polum E, eum quem corpus priuum gyvari incipient, transire. Cum igitur hic polus gyrationis perpetuo cendens a polo principali A servet distinctiam, ejus motus fieri per circulum minorum ita in centro A descripturn, cuius distantia sit arcus AE  $= \alpha$ , quem supra per A iudicavimus. Erit ergo BE  $= B = 90^\circ - \alpha$ , si  $CE = E = 90^\circ$ .

719. Quare si clapis tempore  $= \alpha$ , polus gyrationis ex E pervenit in O, ob  $\text{t} \text{of} E = 0$ , erit

$$\text{t} \text{of} BAO = \frac{\text{t} \text{of} BS \text{t} \text{of} T}{f\alpha} = \text{t} \text{of} T, \text{ et } \text{t} \text{of} BAO = \frac{\text{t} \text{of} BS f T}{f\alpha} = f T,$$

idque ipse angulus BAO  $= T$ . At angulus T ita ex tempore et definitur, ut sit  $T = \frac{\alpha(\alpha - \epsilon) \text{t} \text{of} \alpha}{f\alpha} = BAO$ , unde hanc egregiam solutionem consequitur. Si momentum inertiae respectu axis principialis singularis IA fuerit  $= M_\alpha$ , et respectu bipolorum reliquerunt parvum IB et IC  $= M_\beta$ , corpus antea initio circulum in sensu IE in sensu BCA celeritate angulari  $= \gamma$  gyvari coepit, tunc respectu axium principialium, quae quatenus quiete spectant, polus gyrationis per circulum minorum ERG circa polum A descripturn uniformiter protecerit, ita ut clapis in contrarium, autem si  $\alpha < \epsilon$ , tempore  $= \gamma$  copias angulum EAO  $= \frac{\alpha(\alpha - \epsilon) \text{t} \text{of} AE}{f\alpha}$ , motusque fiat in sensu BC conformem motui gyrationis, si quidem fuerit  $\alpha > \epsilon$ , in contrarium, autem si  $\alpha < \epsilon$ .

### C O R O L L . 1.

720. Polus gyrationis his calibus poneatur. 1°. si  $\text{AE} = 0$ , seu corpus circa axem principalem IA gyvari nceperit, 2°. si  $\text{AE} = 90^\circ$  seu si corpus circa quenquamque axem ad IA normalem gyvari nceperit: ac 3°. si  $\alpha = \epsilon$ , hoc est si corpus habuerit omnes tres axes principales pares.

### C O R O L L . 2.

721. Si fuerit  $\alpha > \epsilon$ , polus gyrationis F circa A in eundem sensum BC in quem sit gyrum circumferetur colorante angulari  $= \frac{\alpha(\alpha - \epsilon) \text{t} \text{of} AE}{f\alpha}$ , si autem fierit  $\alpha < \epsilon$ , in sensu contrarium circumferetur colorante angulari  $= \frac{\epsilon(\epsilon - \alpha) \text{t} \text{of} AE}{f\alpha}$ .

### C O R O L L . 3.

722. Ipse autem arcus circuiti minoris EO, per quem axis gyrationis tempore et procedit, est  $= \frac{\epsilon(\alpha - \epsilon) \text{t} \text{if} AE \text{t} \text{if} AF}{f\alpha}$

$\frac{1}{2} \frac{(a-a-c)\cos AE}{cc}$ , quod ergo spatium ceteris paribus est maximum, si  $AE = \frac{1}{2} AB \equiv 45^\circ$ , hoc est si axis gyrationis rectangularis differt ab axis principalibus.

721. Posta ratione diametri ad peripheriam  $= 1 : \pi$ , polus gyrationis totam circumferentiam EFGE percurrit tempore  $= \frac{2\pi cc}{(a-a-c)\cos AE}$  min, sec. huncque motum perpetuo uniformem conservabit.

## SCHEMION.

722. Hic nondum de ipso corporis inquit agimus. Sed quod probe est notandum, corpus, qualunque sit, vel aliquid ipsi atque in quiete contemplatur, in coquie ad quoddam tempore axem gyrationis IO defire docimur, circa quem corporis motum, tum si gyrationis, neque hic suavis solliciti, quemam sicut hic gyrationis, tum respectu spatii absoluti sit habitivis. Nunc igitur illam compositionem motus cognitionem aggredimur.

## PROBLEMA. 73.

723. Si corpori rigido duobus axis principalibus praedito imprefsus fuerit initio motus gyrorius quinque, ad datum tempus tam secundum axium principaliū quam axis gyrationis respectu spatiū absconditi affigatur.

## SOLUTIO.

Fig. 89. Sphaera ex centro inertiae corpori circumscripta cingatur superficie sphærica immobili ZXYY, atque clatio tempore t sphæra mobilis cum corpore eum teneat sicutum, ut axium teritorum principaliū poli sit in A, B, C, respectu quorum primi IA momentum inertiae it  $= Maa$ , respectu autem binorum reliquorum  $= Mac$ . Ductis inde ad punctum quoddam fixum Z arcibus AZ, BZ et CZ, ponatis ut in prob. 68.  $XI = l$ ,  $BZ = m$ , et  $CZ = n$ , ut sit  $\cos l^2 + \cos m^2 + \cos n^2 = 1$ , tum vero sint anguli XZA  $= \lambda$ ,  $XZB = \mu$  et  $XZC = \nu$ , et quia motus gyrorius, ut iam ostendimus, manet aequabilis, si quis celeritas angularis  $= 1$  in sensum ABC directa. Porro quoniam axis

gyrato-

rum perpetuo ab axe IA aequa inaneat repotus. Sit arcus AC  $= \frac{1}{2} \frac{(a-a-c)\cos AE}{cc}$ , et aequalis minoris AE, ubi astutius initio polum gyrationis in ipso arcus AB positione fuisse. Ex precedentibus ergo si ponamus  $\frac{(a-a-c)\cos AE}{cc} = 1$ , erit arcus clatio tempore  $= 1$  angulus BAO  $= T$ : unde si ponamus arcus BO  $= \zeta$  et CO  $= \gamma$ , erit  $\cos \zeta = \sin \alpha \cos T$  et  $\cos \gamma = \sin \alpha \sin T$  ob BAC angulum rectum. His positis  $\sin \alpha = \sin \beta \cos \delta$  habemus has aequationes:

$$\begin{aligned} d\alpha/dt &= \sin \beta \alpha (\cos \beta \cos T - \cos \gamma \sin \beta T), & -d\alpha/dt &= \sin \beta \alpha \\ dm/dt &= \sin \beta \alpha (\cos \beta \sin T - \cos \gamma \cos \beta), & -dm/dt &= \sin \beta \alpha \\ dn/dt &= \sin \beta \alpha (\cos \beta \cos T + \cos \gamma \sin \beta T) \end{aligned}$$

$$d\alpha/dt = \sin \beta \alpha (\cos \beta \cos T + \cos \gamma \sin \beta T); \quad d\beta/dt = \sin \beta \alpha (\cos \beta \cos T + \cos \gamma \sin \beta T)$$

que quo facilius ad integrationem perducit queant, consideremus ac cum  $ZO = v$ , et cum sit  $\cos \beta/v = \cos \alpha \cos \beta + \sin \alpha \sin \beta T$  erit differentiando

$$\begin{aligned} d\alpha/dv &= \frac{d\beta/dt \cos \alpha + \sin \alpha \cos \beta}{\cos \beta \cos T - \cos \gamma \sin \beta T}, \quad d\beta/dv = \cos \alpha \cos \beta T + \sin \alpha \sin \beta \cos T \\ &\quad \frac{d\alpha/dt \cos \alpha + \sin \alpha \cos \beta}{\cos \beta \cos T - \cos \gamma \sin \beta T} \end{aligned}$$

substitutionis autem pro  $d\beta/dt$ ,  $d\alpha/dm$ ,  $d\alpha/dn$  illis valoribus fit

$$d\alpha/dv = -dT/\sin \alpha (\cos \beta \cos T - \cos \gamma \sin \beta T) = -dT/\sin \alpha \frac{d\beta/dt}{\cos \beta \cos T}$$

Cum igitur sit  $dT = \frac{\epsilon(a-a-c)\cos AE}{cc}$  oritur

$$dv/dt = \frac{-(a-a-c)\cos AE}{cc}, \quad d\beta/dt \text{ et integrando}$$

$$\cos \beta = C - \frac{(a-a-c)\cos AE}{cc} \Rightarrow \cos \alpha \cos \beta + \sin \alpha \cos \beta \cos T + \sin \alpha \sin \beta \sin T$$

ut ergo iam una habetur aequatio integralis

$$C = \frac{a-a-c}{cc} \cos \alpha \cos l + \sin \alpha \cos \beta \cos T + \sin \alpha \sin \beta \sin T.$$

Hinc autem concludere licet integrationem particularem, ponendo ut  $\cos l^2 + \cos m^2 + \cos n^2 = 1$ , simulque prima aequatio  $dl/dt = \epsilon$  stat, reliqua vero dabantur:

$$\begin{aligned} dm/dt &= dT/l/T = \sin \alpha \cos \beta \cos T - \sin \alpha \sin \beta \sin T \\ dn/dt &= -dT/l/T = \sin \alpha \sin \beta \cos T - \sin \alpha \cos \beta \sin T \end{aligned}$$

ex

ex' quarum utriusque predicti  $dT/l = dt/f \cdot \cos(\omega l - \alpha f \theta) f l =$   
 $\frac{\epsilon(\alpha - \epsilon) d t \cos \omega f l}{cc}$ , seu  $f \cdot \omega f l - \omega f \cdot \alpha f l = \frac{(\alpha - \epsilon) \cos \omega f l}{cc}$ , hinc  
 que  $\tan l = \frac{\epsilon \cos \omega f l}{\alpha f l}$ , simul autem arcus  $ZO = r$  sit constans, nec  
 $\omega f / r = \cos \alpha \cdot \omega f l + f \cdot \omega f l$  consequenter  $ZO = r = \alpha - l$  et  $\tan l$   
 $ZO = 0$ , ita ut puncta A, Z et O temperantur in eodem circulo ma-  
 ximo. Denique vero pro quo arcus  $ZA$  habetur  $-d\lambda / f l = \alpha f l \omega f l$ ,  
 hincque  $\lambda = \frac{-\alpha f l}{f l}$ . Cogitio autem angulo  $XZA = \lambda$  reliqui

$XZB = \mu$  et  $XZC = \nu$  ex his formulis definitur:

$$f(\mu - \lambda) = \frac{\omega f l}{f l f m}; f(\nu - \lambda) = \frac{\omega f l}{f l f n}; \text{ seu}$$

$$\omega f (\mu - \lambda) = \frac{f l f m}{f l f m}; \omega f (\nu - \lambda) = \frac{f l f n}{f l f n}$$

$$\tan(\mu - \lambda) = \frac{\omega f l}{\omega f l f m} = \frac{\sin T}{\omega f l} \text{ et } \tan(\nu - \lambda) = \frac{\omega f l}{\omega f l f n}.$$

Cum autem haec solutio sit particularis, generaliter sequenti modo  
 elicemus.

### SOLUTIO GENERALIS.

Ponamus  $\omega f m = f l \cdot \omega f \theta$  et  $\omega f n = f m l f n \theta$ , ut sit  $\omega f l^2 +$   
 $\omega f m^2 + \omega f n^2 = 1$ . etique

$$d f l / f l = d t / f \cdot (\int f \theta \omega f T - f \omega f \theta f T)$$

sive  $d l = \alpha d t f \cdot \omega f (\Theta - T)$  cum vero habeatur

$$d m / f m = d \omega f f \theta - d \omega f \omega f \theta = d t f \cdot (\omega f l / T - \cos \alpha f l / f \theta)$$

et que

$$d \omega f f \theta = d t f \cdot (\omega f l \cos f \theta (\Theta - T) + \omega f l f T - \cos \alpha f l / f \theta)$$

at ob  $T = \Theta - (\Theta - T)$  et  $f \cdot T = f \cdot \Theta - \omega f \cdot \Theta (\Theta - T)$

unde per  $f / f$  et dividendo erit

$$d \omega f f \theta = d t f \cdot (\omega f l \cos f \theta (\Theta - T) - \cos \alpha f l / f \theta).$$

Statutus jam  $\Theta - T = \phi$ , crit  $d\theta = d\phi + \frac{(\alpha - \epsilon) d t \cos f \theta}{cc}$ , et

$$d \omega f f \theta + \frac{(\alpha - \epsilon) d t \cos f \theta}{cc} = d t f \cdot \omega f l \cos f \phi - d t \omega f \alpha f l / f \theta,$$

et

seu  $d\phi f l = d t f \cdot \omega f l \cos f \phi - \frac{(\alpha - \epsilon) d t \cos f \theta}{cc}$ , hinc

quae aequatio cum praecedente  $dl = d t f \cdot \omega f l \cos f \phi$  et conjuganda et re-  
 lievenda, que quidem continent tres variabiles  $l$ ,  $t$ , et  $\phi$ , quarum

$$dl = \frac{d l}{d t} \text{ facile eliminatur; ortur enim}$$

$$d\phi f l = \frac{d l \cos f \phi}{d t \cos f \theta} - \frac{a d l \omega f l \cos f \theta}{c c f i \omega f l \phi}, \text{ seu}$$

$$a d l \cos f \theta = d l \omega f l \cos f \phi - d\phi f l \omega f \phi$$

cujus integrata est:

$$C - f l \omega f \phi = C - \frac{a d c c f i \omega f \cos f \theta}{c c f i \omega f}$$

Statutus brevitatis gratia  $\frac{a d c c f i \omega f \cos f \theta}{c c f i \omega f} = D$ , ut sit

$$\omega f \phi = \frac{C - D \omega f l}{f l}, \text{ et } f \cdot \omega f \phi = \frac{l}{f l} r^2 (r - CC + zCD \cdot \eta l -$$

quo valore in altera aequatione substituto oritur

$$dt = \frac{f i a r^2 (r - CC + zCD \cdot \eta l - (C + D) \omega f l)}{d f l}$$

cujus integrata est

$$t + E = \frac{f i a r^2 (r + D D)}{f l (r - CC + D D)} \text{ et } A \cdot f m \frac{CD - (r + D D) \omega f l}{f l (r - CC + D D)}$$

$$f m = \frac{C D - (r + D D) \omega f l}{f l (r - CC + D D)} = f m ((t + E) f \cdot r^2 (1 + D D))$$

unde ad quodvis tempus arcus  $ZA = l$ , indeque angulus  $\phi = \Theta - T$ .

Indeque angulus  $\Theta = \phi + T$  innotebit, quo invento erit  $\omega f m = f l \cdot$

$\omega f \theta$  et  $\omega f n = f m l f n \theta$ . Porro si  $\omega f ZO = \omega f \alpha f l + \omega f \beta f l \cos f \phi$

$= \omega f \alpha f l + \omega f \beta f l \cos f \phi - D f \cdot \omega f l$ , seu  $\omega f ZO = C f \alpha f l -$

$(\alpha - \epsilon) d t \cos f \theta$ . Denique pro angulo  $XZA = \lambda$  oblinenus:

$$-d\lambda / f l^2 = d t f \cdot l \cos f \phi, \text{ seu } d\lambda = -\frac{d t f \cdot l \cos f \phi}{f l^2}.$$

ubi si loco  $d t$  superior valor substitutatur provent

O<sup>o</sup>

$$d\lambda = \frac{-d(C - D \cos l)}{J^2 (r - Cc + z Cd \cos l - (r + Dd) \cos l)^2}$$

cuius integrale elicetur

$$\lambda = E + \Lambda \int \frac{-D + C \cos l}{J^2 n^2}$$

Iscque omnia in genere sunt determinata.

### C O R O L L . I .

724. Ex solutione generali nascitur solutio particularis prius eruta, si ponatur constans  $C = r(r + DD)$ ; tum enim in aequatione  $\alpha + E = \frac{CD - (r + DD) \cos l}{J^2 n^2}$  ob denominatorem  $J^2 n^2$  etiam numeratorem  $CD - (r + DD) \cos l$  evanescere debet, unde fit  $\cos l = \frac{r}{r + DD}$  et  $\sin l = \frac{\sqrt{1 - \frac{r^2}{(r + DD)^2}}}{r + DD}$ , ideoque tang

$$l = \frac{r}{D} = \frac{\alpha}{aa} \tan g \alpha.$$

### C O R O L L . II .

725. Summa autem constante  $C = r(r + DD)$  fit  $\cos \Phi = \frac{r^2 + D^2 - D \cos l}{J^2} = 1$ , ideoque  $\Phi = 0$  et  $\Theta = T$ , unde colligitur  $\cos m = \frac{r^2 + l^2 - l \cos T}{J^2} = l/J$  et  $\cos n = l/J$ , ac denique  $\lambda = E + \frac{l^2 - D^2 - \cos l}{J^2 (r + DD)} = E + \Lambda / \alpha$ . Verum ob  $\Phi = 0$ , ad hoc inconveniens evitandum, sumatur aequatio  $d\lambda / l = -\epsilon \dot{x} / \dot{f} \alpha$ , unde fit ut ante

$$\lambda = E - \frac{\epsilon \dot{x} / \alpha}{J^2}.$$

### S C H O L I O .

726. Solutio generalis ideo tot involvit constantes arbitriariis, ut ibicunque punctum fixum  $Z$  in sphæra immobili recipiat, ad id profici accommodari. Cum autem punctum  $Z$  ab arbitrio nostro pendent, id temper ita accipere habebit, ut pro eo solutio particularis locum sit habitura: quae cum sit supcipitissima maxime nobis perspicuum cogitationem motus largietur, cum idem motus, si ad alia puncta fixa referatur, vehementer perturbatus videri debeat. Quare punctum hoc fixum  $Z$  non pro habito sed ita affirmamus, ut solutio illa particularis locum invenerit.

727. Si corpori rigido duobus axibus principalibus paribus prædicto impremissu fuerit initio motus gyrorius circa axem quocunq[ue] per centrum inertiae transuentem motus hujus continuationem determinare.

### S O L U T I O .

In centro sphære immobili concepitur centrum inertiae corporis, quod etiam quieticit; atque initio axes corporis principales sunt in  $A$ ,  $B$ ,  $C$ , quorum primi  $IA$  respiciunt momentum inertiae sit  $= Mac$ , respicuit vero binorum reliquorum  $= Mac$ : tum autem accedit corpus motum gyroriorum circa axem  $IE$  in finum  $BCA$ , celestis angulare  $= \epsilon$  sive  $\lambda$  sive  $AE = \alpha$ . Quo nunc hujus motus in arcu  $AB$ , quem in sphæra immobili tanquam meridianum fixum specie-

Fig. 92

to illo fixo, ad quod deinceps stum corporis perpetuo referamus, posnamus autem  $AZ = l$ , ut sit  $ZE = \alpha - l$ . Iam elatio tempore  $= r$  pervenient poli axium principaliū in  $A'$ ,  $B'$ ,  $C'$ ; et vidimus fore adhuc  $ZK' = ZA = l$ , et in eodem arcu  $AZ$  repertū punctum  $O$ , circa quod tanquam polum corporis nunc gyretur celestis angulati  $= \epsilon$  in finum  $BC'A'$ . Ex praecedentibus autem, ubi angulum  $XZA$  polodium  $= \lambda$ , quoniam ejus usq[ue]tum hic angulum  $AZK'$  duxit, qui initio erat  $= 0$ , erit hic angulus  $AZK' = \frac{\epsilon \dot{x} \alpha}{m J}$ ; unde ad quodvis tempus erat  $= 0$ , erit hic angulus  $AZK' = \frac{\epsilon \dot{x} \alpha}{m J}$ ; unde ad quodvis tempus positio axis principalis  $A'$  cognoscitur. Sunt biū reliqui in  $B'$  et  $C'$ , ac que § 717. inventimus, fore angulum  $B'AO = \frac{\epsilon \dot{x} (1 - \cos l) \alpha}{m J}$ . quare

invento puncto  $A'$  capiatur angulus  $ZAB' = \frac{1(\alpha - \epsilon \dot{x} \cos l) \alpha}{m J}$ , et sumto arcu  $AB'$  quadrante, erit  $B'$  alter duorum reliquorum polorum primorum, unde sponte tertius  $C'$  patet.

### C O R O L L . I .

728. Axis ergo principialis  $A'$  uniformiter gyretur circa linēam  $l'$  fixam, sed non ad corporis pertinente; ita ut sit arcus  $AZ = A'J = J$  cuncte.

existente  $\text{tang } l = \frac{cc\text{tang}a}{aa}$ , et tempore  $t$  absolvatur angulus  $ZA'Z = \frac{ctg\alpha}{ft}$ ; cuius ergo motus celeritas angularis in sensum  $AA'$  seu  $BCA$  erit  $= \frac{ctg\alpha}{ft}$ .

## COROLL. 2.

729. Interea autem arcus in corpore  $AB$ , qui initio in  $AZ$  cedebat, ita circa  $ZA$  dum tempore  $t$  in  $ZA'$  procedit, gyatur ut conficiat angulum  $ZAA' = \frac{c(a-a-c)cot\alpha}{cc}$ , cuius ergo motus celeritas angularis erit  $= \frac{c(a-a-c)cot\alpha}{cc}$ .

## COROLL. 3.

730. Motus ergo corporis potest representari tanquam compunctus ex dupliciti gyrorio. Primo scilicet corpus gyrbatur circa suum punctum principalem singularem  $A$  celeritate angulari  $= \frac{c(a-a-c)cot\alpha}{cc}$  in sensum  $CB$ ; tum vero interea ipse iste polus  $A$  gyrbatur circa punctum  $Z$  in spatio absoluto fixum celeritate angulari  $= \frac{ctg\alpha}{ft}$ .

## COROLL. 4.

731. Posito arcu  $ZA = l$ , sit celeritas angularis, qua punctum  $A$  circa punctum fixum  $Z$  gyrbatur  $= \zeta$ , in sensum  $AA'$ , quae duo elementa ut data considerentur, erit  $\text{tang } a = \frac{cc}{ctg\alpha} \text{ tang } l et \zeta = \frac{\zeta}{ft}$ . Hinc celeritas angularis, qua interea arcus  $AB$  circa  $A$  gyrbatur in sensum, conformatum, erit  $= \frac{\zeta(a-a-c)cot\alpha}{cc} ft = \frac{\zeta(a-a-c)cot\alpha}{cc}$ .

732. Ille corporis motus communissime eodem modo representari potest quo motum vertiginis terrae concepiimus, quatenus axis seu

## CORPORUM RIGIDORUM DUOBUS AXIBUS &amp;c. 295

seipoli in coelo progreduntur. Corpus nempe tantum terra specificatur, cuius alter polus sit  $A$ , in coelo autem punctum  $Z$  polus ecliptice, a quo polus terras confanter eandem servet distantiam  $ZA = l$ , et circa quem effectus celeritas angulari  $= \zeta$  in sensum  $AA'$ , qui motus respondet procellui poli terrestris in coelo. Interea autem dum arcus  $AB$  vel  $A'B'$  gyrbatur circa  $A$  vel  $A'$ , ab arcu  $ZA$  recedens in sensum

$$CB \text{ celeritate angulari} = \frac{\zeta(a-a-c)cot\alpha}{cc}, \text{ hic motus respondet motui diurno terrae. Reversa autem talis motus maxime discrepat a motu vertiginis terrae, cum hic motus in eisdem AB circa potum  $A$  sit ad medium punctus respectus motus angularis poli  $A$  circa punctum fixum  $Z$ , cum contra in terra motus diurnus sit velocissimus prae motu poli circa polum eclipticam. Quod si ergo in diuis polorum terrae circa polos ecliptice efficit velocissimum, contra vero motus vertiginis circa polos terre tardiusimum, causa hujus motus neutiquam in viribus externis queri convenienter, cum terra per se ob inertiem tali motu celer paster. Nunc autem cum contrarium eveniat, hujus phoenomeni causa manifesto in viribus externis, quibus terra sollicitatur, est ista.}$$

## SCHOLION. 2.

733. Memorauit hic omnium dignissime, quod motus corporis, qui revera sita axem variabilem IO habet, quasi sponte reductus fieri ad binos motus gyrorios, qui autem proba se invicem suarum distinguendi, dum alter sit circa axem verum et in corpore extiltem, alter vero circa axem quasi extra corpus extiltem et ad spatium absolutum relatum. Ad quem motum clarius menti exponentium, corpus PROQS habita APQa transfixum concepiatur, quae per ejus centrum inertiae I transire, ejusque axem principalem singularem referat: tum vero haec terminus sit A et ita annulus  $ZAzA'$  inferatur, ut corpus libere circa eam gyvari queat: annulus autem in punctis opositis Z et  $Z$  habet cardines, qui extrinsecus in firmiter retinentur, ut annulus circa eos pariter libere circumferri possit. Quod si jam corpus PROQS circa halam  $A$  in gyrum agatur simulique annulus  $ZAzA'$  circa cardines Z et circum feratur, ejusmodi motus oriente qualiter hic descripimus, ubi hacten referi axem verum in corpore existente et cum corpore motu, cardines vero vero  $Z$  et  $Z$  axem alterum extra corpus fixum. Bini autem hi motus gyroriorum in hoc convenient, quod uterque altero fibato absit in verum motum gyroriorum circa axem fixum: si enim ante

nulus quiestat, corpus circa hanc quiescientem axis seu axem pergit. nulus gyrobatur: si autem dematur motus circa hanc, solusque annulus circa cardines Z et z gyrotur, in corpore orientur nulus gyrotinus simplex circa axem fixum ad cardines Z et z pertingentem.

## S C H O L I O N.

734. Talis motus fieri dicitur circa axem mobilem, quae proba distinguendus est a motu circa axem variabilem, qualen illa praecedens, bus consideravimus. Corpus enim circa axem variabilem gyvari dicitur, quando continuo circa aliam lineam per ejus centrum inverteatur, quem etiam eo instanti recta quiestat, aque de tamen etiam gyrotur, que linea sunt intelligenda, quae supra de motu gyrotorio sunt expofitae. Quando autem dicimus corpus circa axem mobilem gyrori, apud ideam nunc denun nobis nata est centenda, axis quidem est certe quadam linea in corpore existens invariabilis, que autem ipsa cum corpore moveatur, ita ut iste axis mobilis nunquam quiestat. Ita axis terrae qui hoc novem generi soleat, non est axis variabilis sed mobilis, cum in terra sit linea quedam fixa, sed labente tempore ad alia atque altera coeli, puncta dirigatur: qui ergo etiam astrachione facta, si motu terrenno nullo temporis puncto quiestat, etiamque ejus motus, si tardificatus. Verum quovis tempore, quando linea in terra difficit poterit, quae tum revera quiestat, indecet temporis autem continuo mutetur: huiusque respectu terra circa axem variabilem gyvari est discenda. Ob motum autem aquinoctiorum tardiffinitum praemotu diu uno differentia inter verum terrae axem et axem variabilem quovis tempore locum habentem fere penitus est imperceptibilis; que autem est et motus, in Astronomia humana attentionem postularet, cum obseruationes pro elevatione poli instituae non sicut axis veri, sed profecti possint, determinare motum, quo moveri perget.

## P R O B L E M A. 75.

735. Si corpori rigido duobus axisibus principalibus paribus praedito motus quicunque imprimitur, corpusque a nullis virtibus externis tribueretur, neque usquam retineatur, quomodo motum suum libere profecti possint, determinare motum, quo moveri perget.

## S O L U T I O.

Motum deficitur, utrum ob motum impressum centrum inertiae moveatur nec ne: si enim moveatur, corpus habebit motum progressivum

progressivum, et considerandum, quo uniformiter in directum progressetur, atque inde retro, saltem, hunc motum tollere licet, dum scilicet ipsum statum non contrario proficeri concipiatur. Sublato ergo motu progressivo, cuius ratio perinde est comparata, ac si praeterea nullus alius motus in corpore ineflet, centrum corporis inertiae tunc quoniam quiestens considerari poterit: circa quod quoniamocunque corpus agitur, linea quaequaque per id ducta primo saltem initio quiestat, quae ejus erit axis gyrationis. Tunc si ite axis conveniat cum aliquo axi principali, hoc est, si vel incidat in axem principalem singulariter vel ad eum sit normalis, etiam hic motus manebit assequibilis, ex quo quiestat, vel adjuncto motu progressivo sibi jugiter manebit parallela. At si axis ille, circa quem corpus primum gyvari coepit, nequecum axis principali singulari congrua, neque ad eum sit normalis, corporis circa axem variabilem gyrobatur, qui quoniam continuo varietur in praecedentibus abunde ostendimus. Clarius etiam hic motus perspicieatur per reductionem hanc ad axem mobilem, quae corporis circa ipsum axem principalem singulariter acquirat gyrotur, dum ipse hic axis circa quosdam polos extra corpus fixos circumfuerit plater mox uniformi.

## S C H O L I O N.

736. Hoc problemate universum argumentum, quod hoc capite tradidimus suscipimus, exhaustum, ita ut corporum rigidorum duobus axisibus principalibus paribus praeditorum, et a nullis virtibus sollicitatorum, motus liberos in genere determinare atque ad quovis casus accommodare valeamus. Superint ergo corpora tertiae classis, quorum motenta inverteas principalis sunt inaequalia, quibus sequens capit definitur.

DE MOTU LIBERO CORPORA RIGIDO  
RUM TERNIS AXIBUS PRINCIPALIBUS DISPARI-  
BUS PRAEDITORUM, ET A NULLIS VIRI-  
BUS SELLICATORUM.

PROBLEMA. 76.

737. Si corpori rigido cuiuscunq; impeditus fuit in initio motu gyrationis quicunque, neque id ab ulli arbitrio sollicitum, ad quodvis tempus positionem axis gyrationis respectu axium principiū affigatur.

SOLUTIO.

Cum centrum inertie corporis I perpetuo quiescat, in eo conatur centrum sphærae, ad cuius superficiem omnia reducantur; finique IA, IB, IC, axes corporis principali; et momenta inertiae respectu axis IA = Ma, respectu axis IB = Mb, et respectu axis IC = Mc, quae inter se inaequalia assimilantur, quoniam si duo vel adeo omnia elecent inter se aequalia, cetera ad præcedentia capta revolvetur. Nunc elapsò tempore, si recta IO axis gyrationis, cuius summa respectu axium principalium definita oportet, ponatur celestis angularis, qua corpus piam circa axem IO gravatur = x, itaque gyrationis in sensum ABC. Vocentur arcus circulorum maximorum, qui queruntur, OA = α, OB = β, et OC = γ, qui tempore variantes pro variabilibus sunt habendi, ita autem inter se pendent, ut si  $\cos \alpha + \cos \beta + \cos \gamma = 1$ . Deinde vero atiam celeritas angularis x hic sit

$$\frac{dx}{dt} = \frac{(aa - bb)(aa - cc)(bb - cc) \cos \alpha \cos \beta \cos \gamma}{abbc}$$

tum vero ex §. 674, variabilis arcuum α, β, γ, ita determinatur per has ternas aequationes:

$$\begin{aligned} I. \quad & aa bb cc \cos \alpha = x(bb - aa) dt \cos \alpha \cos \beta \cos \gamma (aa bb - (aa - cc)) \\ & (bb - cc) \cos \beta \cos \gamma \\ II. \quad & aa bb cc \cos \beta = x(aa - cc) dt \cos \beta \cos \gamma \cos \alpha (aa cc - (cc - bb)) \\ & (aa - bb) \cos \alpha \cos \gamma \end{aligned}$$

III. *ad*

$$\begin{aligned} III. \quad & aa bb cc \cos \gamma = x(bb - cc) dt \cos \alpha \cos \beta \cos \gamma (aa bb - (aa - cc)) \\ & (bb - cc) \cos \alpha \cos \beta \\ \text{Cum autem sit } & \frac{dx}{dt} = \frac{-ds}{abbc}, \quad \frac{ds}{abbc} = \frac{aa(bb - cc)(bb - cc)}{abbc} \\ \text{haec aequationes absunt in illas:} \\ I. \quad & \frac{dx}{dt} \cos \alpha = \frac{-ds}{x(bb - cc)(aa - cc)} (bb cc - (bb - cc) \\ & (cc - aa) \cos \alpha), \\ II. \quad & \frac{dx}{dt} \cos \beta = \frac{-ds}{(aa - bb)(aa - cc)} (aa cc - (cc - bb) \\ & (aa - bb) \cos \beta), \\ III. \quad & \frac{dx}{dt} \cos \gamma = \frac{-ds}{(aa - cc)(bb - cc)} (aa bb - (aa - cc) \\ & (bb - cc) \cos \gamma) \end{aligned}$$

hac aequationes absunt in illas:

$$\begin{aligned} I. \quad & \frac{dx}{dt} \cos \alpha = \frac{-ds}{(bb - cc)(aa - cc)} (aa cc - (cc - bb) \\ & (aa - cc) \cos \alpha), \\ II. \quad & \frac{dx}{dt} \cos \beta = \frac{-ds}{(aa - bb)(aa - cc)} (aa cc - (cc - bb) \\ & (aa - bb) \cos \beta), \\ III. \quad & \frac{dx}{dt} \cos \gamma = \frac{-ds}{(aa - cc)(bb - cc)} (aa bb - (aa - cc) \\ & (bb - cc) \cos \gamma) \end{aligned}$$

quarum integralia sunt:

$$\begin{aligned} A &= bb cc - (bb - cc) (cc - aa) \cos \alpha^2 \\ B &= aa cc - (aa - bb) (aa - bb) \cos \beta^2 \\ C &= aa bb - (aa - cc) (bb - cc) \cos \gamma^2 \end{aligned}$$

ubi quidem constantia A, B, C, binac sunt arbitrariis, at tamen in definiiri oportet, ut fiat

$$\begin{aligned} A &= (cc - aa) + B (aa - cc) + C (bb - aa) = c, \\ A &= \mathfrak{A} (bb - aa) (cc - aa); \quad B = \mathfrak{B} (aa - bb) (aa - bb); \\ C &= \mathfrak{C} (aa - cc) (bb - cc); \quad \text{debet} \end{aligned}$$

Pp 2

debet esse  $\alpha + \beta + \gamma = 0$ . Hinc ergo erit

$$\text{cosec}^2 \alpha = \frac{bbcc}{(bb-aa)(cc-aa)} = \frac{bbcc}{(bb-cc)(cc-aa)}$$

$$-\frac{aa}{bb}$$

$$\text{cosec}^2 \beta = \frac{aaee}{(cc-bb)(aa-bb)} - \frac{\beta\beta}{bb}$$

$$\text{cosec}^2 \gamma = \frac{(aa-cc)(bb-cc)}{aaab} - \frac{\gamma\gamma}{bb}$$

Ponamus brevitera gratia:

$$\frac{bbcc}{(bb-aa)(cc-aa)} = \beta ; \quad \frac{aaee}{(cc-bb)(aa-bb)} = \gamma ; \quad \text{et}$$

ut sit  $\beta + \gamma + \delta = 1$ , ut et  $\alpha + \beta + \gamma = 0$ .

$$\text{cosec} \alpha = \frac{r(\beta\gamma\delta - \beta)}{r}, \quad \text{cosec} \beta = \frac{r(\gamma\delta\alpha - \gamma)}{r}, \quad \text{et} \quad \text{cosec} \gamma =$$

$$\frac{r(\delta\alpha\beta - \delta)}{r}.$$

quibus valoribus in acquisitione primum inventa substitutis habebitur:

$$\frac{(aa-bb)(cc-bb)}{aa\,bb\,cc} = \frac{\beta\gamma\delta}{r^2};$$

Cuius integratio, paucissimis casibus exceptis, recipias expressiones a-

C O R O L L . 1.

738. Nisi ergo duo corporis momenta principalia inter se fuerint aequalia, motus gyrotorius circa axem variabilem non est uniformis; ac determinatio quidem celeritatis angularis ad quodvis tempus maximam parit difficultatem.

C O R O L L . 2.

739. Invenia autem celestiae angulari ad tempus clapsum = 1, facile positio axis gyrotorius respectu axium principalium debetur per formulas pro arcibus  $\alpha$ ,  $\beta$ ,  $\gamma$ , inventas.

P.R.O.

740. Iisdem politis, atque in precedente problemate ex dato axe gyrationis, circa quem corpus initio data celeritate angulari gyrotorius, ad datum tempus celeritatem angulari et axis gyrationis positionem respectu axium principalius determinare.

### SOLUTIO.

Si IE axis, circa quem corpus initio gyrotorius coepit, celeritate angulari =  $a$  in sententia ABC, pro cuius loco fuit arcus AE =  $a$ , BE =  $b$ , et CE =  $c$ . Tum vero cum momento inertiace Max, Mbh, Mc, sunt inaequalia, sit  $aa$  maximum,  $bb$  medium, et  $cc$  minimum, ponamus turque numeri hinc formandi:  $\frac{bbcc}{(aa-bb)(cc-bb)} = A$ ;  $\frac{aaee}{(cc-bb)(aa-bb)} = B$ ; et  $\frac{aaab}{(aa-bb)(bb-cc)} = C$ , atque  $\frac{(aa-bb)(cc-bb)}{aaab} = D$ , ut sit  $A - B + C = 1$  et  $DD = ABC$ . Pro praecedentibus ergo formulis erit  $\beta = A$ ,  $\gamma = -B$ , et  $\delta = C$ , et clapsus tempore r celeritas angularia ex hac sequentia differentiali determinari debet,

$$\frac{dt}{2D} = r(A\alpha\beta - \beta) (-B\beta\gamma - \gamma) (C\gamma\delta - \delta)$$

cujus integratio ita est invenienda ut polio,  $\frac{dt}{r} = t$ , sit  $t = s$ . Deinde vero habebitur pro arcibus AD =  $a$ , BO =  $b$ , et CO =  $c$ ,

$$\text{cosec} \alpha = \frac{r(A\alpha\beta - \beta)}{r}, \quad \text{cosec} \beta = \frac{r(-B\beta\gamma - \gamma)}{r}, \quad \text{et} \quad \text{cosec} \gamma =$$

$$\frac{r(C\gamma\delta - \delta)}{r};$$

qui cum initio fuerint  $a$ ,  $b$ ,  $c$ , constantes  $\beta$ ,  $\gamma$ ,  $\delta$ , ita determinantur, ut sit

$$\beta = (A - \text{cosec}^2 \alpha) u; \quad \gamma = -(B + \text{cosec}^2 \beta) u; \quad \delta = (C - \text{cosec}^2 \gamma) u.$$

$$\text{cosec} \alpha = \frac{r(A\alpha\beta - \beta)}{r}; \quad \text{cosec} \beta = \frac{r(-B\beta\gamma - \gamma)}{r}; \quad \text{et} \quad \text{cosec} \gamma =$$

$$\frac{r(C\gamma\delta - \delta)}{r}.$$

et integrari oportet, hanc formationem  $\frac{du}{dt} = 0$

$$du = \frac{r^2 c \cos^2 \alpha - A \sin^2 \alpha (B^2 + C^2 - B^2)}{(r^2 c \cos^2 \alpha - A \sin^2 \alpha) (B^2 + C^2 - B^2)}$$

Ad has formulas contrahendas, rationes  $\frac{dy}{dx} = \frac{B}{A}$ ,  $\frac{dz}{dx} = \frac{C}{A}$

$(r + v)$  atque

$$2edt = \frac{(c \cos^2 \alpha + A \sin^2 \alpha)(B^2 + C^2 - B^2)}{r^2(c \cos^2 \alpha + A \sin^2 \alpha)}$$

quae ita integrari debet, ut posito  $t = 0$  in  $v = 0$ , tunc vero est

$$c \cos^2 \alpha = \frac{B^2 + C^2 - B^2}{r^2(c \cos^2 \alpha + A \sin^2 \alpha)}$$

$$c \cos^2 \alpha = \frac{B^2 + C^2 - B^2}{r^2(c \cos^2 \alpha + A \sin^2 \alpha)}$$

vel etiam:

$$\frac{B^2 + C^2 - B^2}{r^2(c \cos^2 \alpha + A \sin^2 \alpha)} = \frac{c \cos^2 \alpha - B^2}{r^2(c \cos^2 \alpha + A \sin^2 \alpha)}$$

Quodsi ergo ad datum tempus  $t$  in ipso in angulo  $\alpha$  alius arcus, tam celeritatem angularem  $\dot{\alpha} = \frac{d\alpha}{dt} = \frac{B^2 + C^2 - B^2}{r^2(c \cos^2 \alpha + A \sin^2 \alpha)}$  quoniam positionem axis gyrationis IO respectu axium principium cognoscimus.

$$C O R O N A L L E.$$

741. Si in statu initiali arcum  $A, B, C$ , iunctus evanescat, reliqui erunt quadrantes, et axis gyrationis primus in aliquem ex iunctis principiis incidit, circa quem corpus conflanter motu aequabiliter perget.

$$C O R O N A L L E. 2.$$

$$742. Cum sit \frac{du}{dt} = \frac{dc \cos^2 \alpha / dz}{D}, et D sit quantitas positi-$$

tiva, patet, quando in polus gyrationis O in spatio ABC fuerit situus, seu cosinus arcum  $A, B, C$  positivi, celeritatem gyrationis, quatenus in fulsum ABC dirigitur, augeri.

$$C O R O N A L L E. 3.$$

743. Si autem plus gyrationis, productis quadrantibus in spatiis  $AAB, BBC, CCA$ , que sunt etiam quadrantes, cadat, celeritas ini-

matur; augentur autem in quadrantibus  $AAC, BBC, CCA$ , perinde atque in principali ABC.

### S. C. H. O. L. I. O. N. . 4.

744. Haec proba nobis: Jurat, ne formula irrationali uentes ambiguitate signi decipiantur, quare si fierint cosinus arcuum  $a, b, c$  positivi, vel latitudinem eorum productum positivum, primo initio celeritas a crescit, id estque  $v$  positivum configuratur, valorem. Formula autem integranda ita est comparata, ut noster algebrae neque per arcus celeritas telogarithmus expedit queat, sed eius integralis per quadratum notis concedi possit, ut coguntur. Tamen enim per arcus te-

dendum concurram negotium expediri potest, panem inde nihil plane lucrat. Nec ut praestare videatur, contredo more per quadratas uti. Quodsi enim ratio  $\pi : (\zeta)$  denotet arcum sectionis con-

uicem, cuius semiparatus =  $\pi$ , et  $\pi / f > 0$ , secundo co-

nica in ellipsis,  $f / \pi < 0$ , hyperbolam, et  $\pi / f < 0$  parabola, nostra

formula integranda  $\int \frac{dt}{r^2(a^2 + 2r^2c \cos \theta + r^4)} = \text{Const} + \frac{1}{2} \int \frac{dr}{r^2(b^2 - 2r^2c \cos \theta + r^4)}$  ibi brevius ergo lit-

teras  $a, b, c$ , pro  $c \cos^2 \alpha, c \sin^2 \alpha$  pono, ad partem algebraicam, arcum ellipticum, et arcum hyperbolicum reduxitur. Erat enim

$$\int \frac{dt}{r^2(a^2 + 2r^2c \cos \theta + r^4)} = \text{Const} + \frac{1}{2} \int \frac{dr}{r^2(b^2 - 2r^2c \cos \theta + r^4)}$$

$$+ \frac{2}{r^2(A(Bc + Cb) - B(Ac - Ca))} \left( \frac{A(b - Bc)}{C} \right) \left( \frac{A(Bc + Cb)}{B(Ac - Ca)} \right)$$

$$- \frac{2}{r^2(CB + CA)} \left( \frac{B(c - Ca)}{A(c - Ca)} \right) \left( \frac{(Bc + Ab)(c + Ca)}{B(c - Ca)(a + Av)} - 1 \right)$$

$$\left( \frac{-C(Ba + Ab)}{B(Ac - Ca)} \right)$$

ubi summi esse  $A > C$ , si non secus evinret, literas  $a, A, c, C$ , inter se permutata debentur. Hinc autem certe nullum utilitatem ad calculum proficiendum adipisciunt, multo inuisus inde ad datum tempus r valorem ipsius a colligere licet, in quo tamen cardo quatuorlibus versatur. Ceterum casus, quo  $A = C$ , hisce excludunt, qui autem ob hoc ipsum facilorem evolutionem admittit, et quem propter se scilicet trandi operae erit praeium.

## CAPUT XIII. "DE MOTU LIBERO

S C H O L I O N .

745. Casus hinc sponte excluduntur, quibus arcum  $a^2 b^2 c^2$  qui-  
dam evanescit, quantam tum primo motu unius ipsi gyrationis in ali-  
quem axium principalium incidet. Ideoque idem perpetuo confit-  
vatur. Quod etiam nostrae formule declarant, nam  $\int_a^b \frac{dx}{x} = 0$ , et  
 $\cos a = 1$ , erit  $\cos b = 0$  et  $\cos c = 0$ , unde formulae  $\cos \mathcal{C} = \frac{r^c}{r^{(a+b)}}$

et  $\cos \gamma = \frac{r^c}{r^{(a+v)}}$  sufficiere nequeunt, nisi sit  $v = 0$ , et  $\gamma = \pi$ , ita  
ut  $\cos b = 0$  et  $\cos \gamma = 0$ , ac polus gyrationis O constanter maneat in  
A.

Item evenit  $\int_a^b t = 0$ , ubi polus gyrationis O constanter maneat in  
C, et  $\gamma = \pi$ . Hoc autem minus apparet, si initio E fuerit in B, ita  
 $b = 0$  et  $\cos a = 0$  atque  $\cos c = 0$ ; formulae enim dant  
 $\cos a = \frac{r^c}{r^{(a+v)}}$ ;  $\cos \mathcal{C} = \frac{r^c}{r^{(a+v)}}$ ;  $\cos \gamma = \frac{r^c}{r^{(a+v)}}$

ut si videtur valorem pointum habere posse. At cum sit  
 $\frac{D dt}{dt} = \frac{D r^c}{r^c \frac{dt}{dt} (t-Bv)} = \frac{D r^c}{dt r^c (t-Bv)}$ , ob  $D = r^c ABC$ ,

hacce aequatio ita integrata, ut posito  $a = 0$  fiat  $t = 0$ ; dat  
 $\frac{2\pi r^c}{r^c B} = I \frac{t^2 + t}{t-1} - I \frac{t^2 + t}{t-1} (t-Bv)$ .

unde manifestum est, ponitis elapsu tempore infinito, hoc est num-  
quam, litteram uero valorum nullo majorerae posse. Semper ergo  
polus gyrationis O punto B manebit affixus, atque  $\gamma = \pi$ . Ceterum  
arcum  $a$ ,  $b$ ,  $c$ , unicus tantum sit quadrans, primo initio celeritas  
angularis non mutatur ob  $du = 0$ ; deinceps vero res ita se habebit.

Si priu[m]o  $a = 90^\circ$ , seu cadat punctum E in quadrante BC, ut sit  $\cos t$   
=  $\sin b$ , erit  $\cos a = \frac{r^c A^c}{r^{(a+v)}}$ ;  $\cos \mathcal{C} = \frac{r^c (\cos b^2 - Bv)}{r^{(a+v)}}$ ; et  $\cos \gamma =$

$\frac{r^c (A^2 + C^2)}{r^{(a+v)}}$ ; unde patet uero obtinere valorem positivum, foreque  
 $\frac{P R O B L E M A. 78.}{SOLUTIO.}$

747. Positis adhuc iisdem, si initio axis gyrationis ita fuerit con-  
parans, ut sit  $\cos a^2 = \cos c^2 = C^2$ , erit  $\cos b^2 = 1 -$   
quod si tempus elapsum  $t$  positionem axis gyrationis reflectu axium  
principalium definit.

Ponamus  $\cos a^2 = A^2$ ; ut sit  $\cos c^2 = C^2$ , erit  $\cos b^2 = 1 -$   
 $A^2 - C^2$ : Hinc posita  $\gamma = \epsilon r^c (1 + v)$ ; ut  $(m - M)$ , ad  
 $B'C'$  proprius ad A accederet, netque  $\gamma > \epsilon$ , idemque eveniet, si polus Gy-  
rationis fuerit in quadrante AB. At si polus gyrationis sit in quadrante  
AC, ob  $\cos b = 0$ , erit

 $\cos$ 

$$\frac{D dt}{dt} = \frac{D r^c}{r^c A^c (\cos b^2 - Bv) (A^2 + C^2)}$$

Cum ergo sit  $\cos a > 0$  erit  $a < 90^\circ$ , et polus gyrationis a quadrante  
B'C' proprius ad A accederet, netque  $\gamma > \epsilon$ , idemque eveniet, si polus Gy-  
rationis fuerit in quadrante AB. At si polus gyrationis sit in quadrante  
AC, ob  $\cos b = 0$ , erit

748. Praetere hic non possum infingam huius motus proprietatem, quae in hoc conflictat, quod corporis vis viva perfecta maneat  
cadam. Hic autem notari convenient, si corpus circa quemjam axem  
gyratelate angulare  $= \gamma$ . Inque eius momentum inertie respe-  
ctu hujus axis  $= Mkk$ . Sore eius vim vivam  $= Mkk \cdot \gamma g$ . Hoc primum  
cum sit nullum  $\ddot{x}$  sive  $Mkk = M$  ( $m \cos a^2 + bb \cos c^2 + cc \cos \gamma^2$ ), tum  
vero  $\dot{x}$   $\cos a^2 = \epsilon \cos a^2 + Av$ ;  $\dot{x} \cos \mathcal{C} = \epsilon \cos \mathcal{C} + Bv$ ;  $\dot{x} \cos \gamma = \epsilon \cos \gamma b^2 - Bv$ ;  
 $\dot{x} \cos \gamma^2 = \epsilon \cos \gamma^2 + Ccc$ ; erit corporis circa axem LO celatrate an-  
gulari  $= \gamma$  gyranis vis viva  $= Mkk (\epsilon \cos a^2 + bb \cos c^2 + cc \cos \gamma^2$   
 $+ v (Akk - Bbb + Ccc) = 0$ , idemque vis viva non pendet ab  $v$ , et prima imprimis semper manet acqualis.  
Quod autem in genere  $Mkk$  sive exprimit corporis vim vivam, scilicet aggre-  
gatum omnium particularium per quadrata celatritum multiplicatum,  
evidens est, concipiatur enim elementum corporis  $dM$  ab axe gyra-  
tions dilatissim intervallo  $= r$ , illi eius celeritas  $= \omega r$ , idemque eius vis  
viva  $= \omega r ddM$ ; unde sit totius corporis vis viva  $= \omega r ddM = Mkk$   
ut ob  $ddM = Mkk$ .

 $\frac{P R O B L E M A. 78.}{SOLUTIO.}$ 

Q. 1

. 474

CORPORUM RIGIDORUM TERNIS AXIBUS SC. 305

$$\cos a = \frac{r^{(cos a^2 + \delta v)}}{r^{(1+v)}}, \cos \mathcal{C} = \frac{r^{(Bv)}}{r^{(1+v)}}, \cos \gamma = \frac{r^{(cos \gamma^2 + \gamma v)}}{r^{(1+v)}}$$

accerfies est, sit  $v$  quadrata negativa crescens saltu ab initio. Si ergo  $v$   
 $= -u$ , et cum  $r^c$  positivum valorem habere debet, capi operet  
 $r^c Bv$  negative, et si  $\gamma > 90^\circ$ , idemque polus gyrationis magis ab occi-  
ct, et celeritas  $\gamma = \epsilon r^{(1-a)}$  minuetur.

atque  $\text{et} \Delta t = \frac{\text{d} \alpha \text{r}^B}{(n+v) \text{r}^{(n-a-B)}}, \text{ ob } D = ABC.$

Hic autem assuminus initio polum gyrationis E infra quadratum ABC existisse, ut coius tan arcum a, b, c, quoniam nullum mox ab aliis existit, ut coius tan arcum a, b, c, sunt positivi. Hinc igitur integrando adiungatur.

$$\begin{aligned} \text{et} \Delta t &= \frac{\text{r}^B}{\text{r}^{(n-a)}} \left[ \frac{\text{r}^C (1-v) + \text{r}^{(1-a-B)}}{\text{r}^{(n-a)} - \text{r}^{(1-a-B)}} \right] - \frac{\text{r}^B}{\text{r}^{(n-a)}} \\ &\quad \cdot \frac{\text{r}^{(1-a)} - \text{r}^{(1-a-B)}}{\text{r}^{(1-a)} + \text{r}^{(1-a-B)}} \end{aligned}$$

Ponamus ad abbreviandum  $\frac{\text{r}^{(1-a)}}{\text{r}^{(1-a-B)}} = r^m$ , ut sit:

$$\text{et} \Delta t = \frac{1}{\text{r}^m - \text{r}^{(n-a)}} \left[ \frac{\text{r}^C + \text{r}^{(n-a-v)}}{\text{r}^{(n-a)} - \text{r}^{(n-a-v)}} \right] \text{et}$$

sunt pro numero, cuius logarithmus est = i,  $\text{et} \Delta t = \frac{2 \pi r^m}{\text{r}^m + \text{r}^{(n-a-v)}} \cdot T = \frac{r^m + \text{r}^{(n-a-v)}}{\text{r}^m - \text{r}^{(n-a-v)}} \cdot T = \frac{r^m + \text{r}^{(n-a-v)}}{\text{r}^m - \text{r}^{(n-a-v)}} \cdot T = T$ , scilicet  $\frac{\text{r}^m + \text{r}^{(n-a-v)}}{\text{r}^m - \text{r}^{(n-a-v)}} \cdot T = \frac{r^m + \text{r}^{(n-a-v)}}{\text{r}^m - \text{r}^{(n-a-v)}} \cdot T$ , unde porro colligatur,

$$\begin{aligned} \text{r}^{(m-n-v)} &= \frac{\text{r}^m + \text{r}^{(n-a-v)}}{\text{r}^m + \text{r}^{(n-a)} + T(\text{r}^m - \text{r}^{(n-a)})} \cdot \text{r}^m \\ \text{et} \quad 1-v &= \frac{\text{r}^m + \text{r}^{(n-a-v)}}{\text{r}^m + \text{r}^{(n-a)} + T(\text{r}^m - \text{r}^{(n-a)})} \cdot \text{r}^m \quad \text{dum est} \quad \text{et} \quad \text{et} \\ \text{et} \quad v/c^2 &= Cn; \quad \text{invento autem} \quad v \quad \text{est} \quad \text{primo} \quad s = \epsilon \text{r}^{(1+v)} \quad \text{et} \\ \text{et} \quad \text{et} \quad a &= \frac{\text{r}^{A(n+v)}}{\text{r}^{(n+v)}}; \quad \text{et} \quad b = \frac{\text{r}^{B(n-v)}}{\text{r}^{(n+v)}}; \quad \text{et} \quad c = \frac{\text{r}^{C(n+v)}}{\text{r}^{(n+v)}}. \end{aligned}$$

Quo hactenq; contrahamus sit  $\frac{\text{r}^m + \text{r}^{(n-a-v)}}{\text{r}^m - \text{r}^{(n-a)}} \doteq k$ , unde sit  $\text{r}^{(m-v)} = \frac{k-1}{k+1} \text{r}^m$ , et  $\text{r}^{(m-n-v)} = \frac{k-T}{k+T} \text{r}^m$ , hincque por-

$$\begin{aligned} \text{et} \quad v &= m \left( \frac{k-1}{k+1} \right)^2 - m \left( \frac{k-T}{k+T} \right)^2; \quad \text{et} \quad \text{ob} \quad n = m - m \left( \frac{k-1}{k+1} \right)^2 \\ &= \frac{4mk}{(k+1)^2}, \quad \text{et} \quad n+v = m - m \left( \frac{k-T}{k+T} \right)^2 = \frac{4m(k-T)}{(k+T)^2}. \end{aligned}$$

Quocirca si pro motu primum impresso fuerit

$$\text{et} \quad \text{et} \quad \text{et} \quad \text{et} \quad \text{et}$$

### CORPORUM RIGIDORUM TERIS AXIIS &c. 307

et celestis angularis  $\epsilon$  in secundum ABC, erit clauso tempore t,  $\text{r}^m$ , si quoque  $t^2 \Delta t \text{r}^m = \frac{\text{r}^m}{k+1}$ , prout celestis angularis  $\epsilon = \epsilon \text{r}^{(1+m)}$

$$\left( \frac{k-1}{k+1} \right)^2 - m \left( \frac{k-T}{k+T} \right)^2; \quad \text{dum} \quad \text{vero} \quad \text{pro} \quad \text{loco} \quad \text{poli} \quad \text{gyrationis} \quad O$$

$$\text{et} \quad a = \frac{2 \pi r^m k T}{s(k+T)}; \quad \text{et} \quad b = \frac{\epsilon(k-T)r^B m}{s(k+T)}; \quad \text{et} \quad c = \frac{2 \pi r^C m k T}{s(k+T)},$$

$$\text{nam} \quad \text{vero} \quad \text{et} \quad \text{et} \quad \text{et} \quad \text{et}$$

Hinc patet, primo instanti, quo  $T = 1$ , numerum  $v$  a nullo crescere, donec fiat  $T = k$ , seu  $\text{r}^m = k$ , hoc est clauso tempore  $t = \frac{ik}{2 \pi r^m}$ ; quo sit  $\epsilon = \epsilon \text{r}^{(1+m)} \left( \frac{k-1}{k+1} \right)^2$ , et celestis angularis maxima: simulque erit

$$\text{et} \quad \text{et} \quad \text{et} \quad \text{et} \quad \text{et}$$

ita ut seu polus gyrationis perveniret in arcum AC, cum nos transgredimus. Postea enim numerus v iterum minetur, atque adeo evanescet, si  $\frac{T-k}{k+T} = \frac{k-1}{k+1}$ , hoc est si  $T = kk$ , ideoque clauso tempo-

$$\text{et} \quad t = \frac{ik}{2 \pi r^m}, \quad \text{quod} \quad \text{illus} \quad \text{est} \quad \text{duplum}; \quad \text{licet} \quad \text{sit} \quad s = \epsilon; \quad \text{et} \quad \text{et} \quad \text{et}$$

$$\text{et} \quad \text{et} \quad \text{et} \quad \text{et} \quad \text{et}$$

$$\text{et} \quad \text{et} \quad \text{et} \quad \text{et} \quad \text{et}$$

alii quadrantei AC finitum habebit respectu poli ipsi B oppositus, ad quem continuo propius accederet, eunque adeo clauso tempore infinito attigeret; posito enim  $t = \infty$  quo sit  $T = \infty$ , et  $\epsilon = \epsilon \text{r}^{(1-\frac{4mk}{(k+1)^2})}$ , licet propter celestas angularis minima: nun-

vero erit  $\cos \alpha = 0$ ,  $\cos \beta = -\frac{1}{2}r^2 Bm$  et  $\cos \gamma = 0$ . Atque  $1-n =$

$$1 - \frac{4mk^2}{(k+i)^2} = Bm, \text{ evidens est esse } \cos \theta = -1.$$

C O R O L L. 1.

748. Numerum  $n$  ita assunsi oportet, ut  $Ax$  et  $Cz$  sint unitatee minores; quo accepto erit  $m = \frac{1-n}{B}$ , et  $k = \frac{r^2 m + r^2(m-n)}{r^2 m - r^2(m-n)}$ .

ter numeros autem  $m$  et  $k$  haec relatio intercedit, ut sit  $m = \frac{(k+i)^2}{4k+B(k+i)^2}$ , unde fit  $n = \frac{4k - 4k^2 + 4ki + B(k+i)^2}{4k + B(k+i)^2}$ , quia semper est unitate minor ob  $k > 1$ .

C O R O L L. 2.

749. Eadem ratione inter cosinus arcuum  $a$  et  $c$  constituant conplanter servant cosinus arcuum  $\alpha$  et  $\gamma$ ; et dum polus  $O$  per quadrantem AC transit, ubi sit  $\theta = 90^\circ$  est  $\cos \alpha = \frac{1}{3}, r(4k+B(k+i)^2)$

$$\text{at } \gamma = \epsilon r \left( 1 + \frac{(k+i)^2}{4k+B(k+i)^2} \right) = \frac{\epsilon(k+i)r^2(i+B)}{r^2(4k+B(k+i)^2)}, \text{ ergo } \cos \alpha = \frac{A}{1+B} \text{ et } \cos \gamma = r \frac{C}{i+B}, \text{ seu } \cos \alpha = \frac{\epsilon r^2(ib-ce)}{r^2(aa-bb+ce)} \text{ et } \cos \gamma = \frac{\epsilon r^2(aa-bb)}{r^2(aa-bb+ce)}.$$

C O R O L L. 3.

750. Dum autem axis gyrationis  $O$  per quadrantem AC transit, ejus reflectum est momentum inertiæ  $M$  ( $aa \cos \alpha + bb \cos \beta + cc \cos \gamma$ )

$$= \frac{aa - bb + ce}{(k+i)^2}, \text{ quod minus est quam } Mb; \text{ atque etiam minus quam fuerit minus initio, ubi erat } Mb. Bm ob  $Aa + Cc = Bb$ . Erat ergo  $Mb. \frac{B(k+i)^2}{4k+B(k+i)^2} = \frac{M, a, b, c, (k+i)^2}{4(kb(aa-bb+ce)+ac(c-b))^2}$$$

751. Coepit corpus initio gyvari circa polum  $E$  in quadrante AC. Fig. 95. stum in sensum ABC celeritate angulari  $\epsilon$ , ita ut fuerit  $\cos AE = r \frac{A}{B+i}$  et  $\cos CE = r \frac{C}{B+i}$ , posito brevitas gratia

$$A = \frac{bbcc}{(aa-bb)(aa-ce)}, B = \frac{aacc}{(aa-bb)(bb-ce)}, C = \frac{(aa-ce)(bb-ce)}{(aa-bb)(aa-ce)}$$

hincque  $A + C = B + 1$ ; ad quem easam solutio generalis deducitur sumendo  $k = 1$  et  $m = \frac{1}{B+i}$ . Iam labente tempore polus gyrationis ex  $E$  in alterum quadrantem ABC transiit, existente  $b$  polo ipsi  $B$  opposito: atque elatio tempore  $= t$  min. sec. si capiatur  $T = e^{2\pi t}; r(i+B)$ , polus gyrationis reperiatur in  $O$ , ut sit

$$\cos \angle AO = \frac{r^2(aa+iT)^2 + iT}{r^2(aa+iT)^2 + iT}, \text{ et } \cos \angle CO = \frac{r^2(B(i+T)^2 + iT)}{r^2(B(i+T)^2 + iT)}$$

ibique celeritas angularis erit  $= \frac{r^2(B(i+T)^2 + iT)}{(i+T)r^2(i+T)}$ .

Cum ergo sit

$$if \angle AO = \frac{r^2(B(T-i)^2 + 4iT)}{r^2(B(i+T)^2 + 4iT)} \text{ et } if \angle CO = \frac{r^2(BG(i-T)^2 + 4iT)}{r^2(B(i+T)^2 + 4iT)}$$

erit  $\cos \angle ACO = \frac{r^2(B(T-i)^2 + 4iT)}{r^2(B(i+T)^2 + 4iT)}$  et  $\cos \angle ACO = \frac{r^2(B(T-i)^2 + 4iT)}{r^2(B(i+T)^2 + 4iT)}$

$$\text{aque } \cos \angle CAO = \frac{r^2(B(T-i)^2 + 4iT)}{r^2(B(i+T)^2 + 4iT)} \text{ et } \cos \angle CAO = \frac{r^2(B(T-i)^2 + 4iT)}{r^2(B(i+T)^2 + 4iT)}$$

$$\text{torro est } \cos \angle BO = \frac{r^2(B(i+T)^2 + 4iT)}{r^2(B(i+T)^2 + 4iT)} \text{ et } \cos \angle BO = \frac{r^2(B(i+T)^2 + 4iT)}{r^2(B(i+T)^2 + 4iT)}$$

ideoque  $\cos \angle MO = r \frac{A}{B+i}$  et  $\cos \angle CO = r \frac{C}{B+i}$ . Cum ergo sit  $\angle MO = \angle AE$  et  $\angle CO = \angle CE$ , polus gyrationis  $O$  ab  $E$  ad  $b$  per circulum maximum transiit, atque dato tempore  $t$  percurrit arcum  $\angle EO$  ut sit

$$\angle EO = \frac{(T-i)r^2 B}{r^2(B(i+T)^2 + 4iT)}$$

Posito ergo hoc arcu conseq̄  $\angle EO = \theta$ ,

$$\text{ob } \tan \theta = \frac{(T-i)r^2 B}{2r^2(B(i+T)^2 + 4iT)}, \text{ si } r^2 T = \frac{s \theta r^2(B(i+T)^2 + 4iT) + r^2(i+T)^2}{2r^2(B(i+T)^2 + 4iT)}$$

unde ipsum tempus  $t$ , quod arcus  $E.O = \theta$  absolvitur, sit

et celeritas angularis, dum polus gyrationis est in O, repertur  $\dot{\theta} = \frac{r(B+i)}{B}$ ,  $\int \theta r(B+i) + r(B+\beta\theta^2)$   
 $\dot{\theta} = \frac{r(B+i)}{B}$ . Momentum inertiae respectu axis IE est  $= \frac{M(\frac{B}{B+i} + Cc)}{B+i}$

$$= \frac{B}{B+i} Mb, \text{ et vis. viva} = \frac{B^2}{B+i} Mb, \text{ quae perpetuo manet eadem.}$$

## S C H O L I O N.

752. Si initio motus gyrorius fuerit in sensu contrarium directus, polus gyrationis ex E per circulum maximum ad polum B secesseret, scilicet in quadrante ABC poli cognobitus contermino sensu praebent, atque in quadrante ABC. Ceterum hoc casu nota dignificet, quod polus gyrationis O ad alterutrum polorum B vel B continuo propius accedat, atque adeo satis citro attingat; statim enim ac numerus T =  $e^{2\pi i \cdot r(B+i)}$  mediocriter sit magnus, quod plerunque unus evenire solet, declinatio axis gyrationis IO ab axe BB non amplius erit sensibilis. Hic ergo circuitus maximus BEB, qui quadrante AC infraferat in E, ut  $\int AE = r \frac{C}{B+i}$ , et  $\int AE = r \frac{A}{B+i}$  seu tang AE =  $r \frac{C}{A}$  =  $\frac{a^2 r^2 (aa - bb)}{r^2 (bb - cc)}$ , hac insigne praeditus est proprietate, ut si axis gyrationis semel in eo fuerit, in eo perseveret, ac polus gyrationis sic ad B accedat, prout gyratio fiat vel in sensu ABC vel in conitramum. Videri hinc posset, axes gyrationis, quicunque initio surrexit, semper tandem in aliquem principalem incidere, nisi in capite precedente res secus evenisset. Atque adeo jam demonstro, hanc causum trahatur: solum esse, quo axis gyrationis tandem cum aliquo principaliu eoque medio coafeatur, in reliquis vero omnibus hoc nonnecessaria est, ut formulam superioriem integralem diligenter feruerint, valoresque, quos ad quodvis tempus recipit, quodammodo assignare valentur. In quo negotio, cum alia subtilia analytica vix plus lumen pollicentur, quam eius reductio ad arcus sectionum conterminum, ad subtilium quoddam mechanicum configianus, motum feilicit pendul par circumflexum; quandoquidem huius motus determinatio simili formula integrali

CORPORUM RIGIDORUM TERMIS AXIBUS &c. 311  
integrali continetur, hoc tamen non obstante, qualis hic motus sit futurus, quodammodo assecurare licet.

P R O B L E M A. 79.

753. Concessa motus determinante, quo corpus grave superipheria circuli vel oscillando vel revolvendo mouetur, ad quodvis tempus determinate positionem axis gyrationis respectu axium principium, si quidem initio datum fuerit axis gyrationis cum celeritate angulari.

## S O L U T I O.

Cum tempus determinandum sit  $t = \int \frac{dv}{r^2(a+Av)(b+Bv)(c+Cv)}$  Fig. 96.

scribendo tantisper litteras  $a, b, c$  pro  $av/a^2, bv/b^2, cv/c^2$ , constitutus in genere motum gravis per circulum, cupus radius sit  $ca = cd = r$ , ubique celeritas tota sit, ac si corpus ex puncto  $E$  eo efficeretur. Ponatur ergo  $G = p$ , tum vero initium motus ceperit in  $e$ , ut sit  $cd = q$ , existente scilicet recta  $eb$  verticali et  $de$  horizontali. Elapso iam tempore  $t$  gravis ex  $e$  perveniat in  $z$ , ut ducta horizontali  $dz$ , sit  $do = kv$ , liquidem in nostra formula  $v$  est numerus absolutus. Sit tunc

per  $ev = z$ , erit elementum actus in  $z = \frac{kv}{r^2(p^2 - zz)}$ , et quia celeritas in  $z$  est  $= z \frac{dv}{dt} = (p+z)$ , nec elementum temporis  $dt = \frac{dv}{r^2 z}$ , Ergo ob  $z = kv - qt$  habebitur:

$$dt = \frac{2r^2 g(p-z)(r-z)(r+z)}{k^2 r^2 v},$$

nolam autem formula consueta simil modo expressa est:

$$dt = \frac{2r^2 g(p-q+kv)(r+q-kv)(r-q+kv)}{\left(\frac{ak}{A} + kv\right)\left(\frac{bk}{B} - kv\right)\left(\frac{ck}{C} + kv\right)},$$

ad quam illa perducitur ponendo primum  $\frac{kr}{r^2 g} = \frac{kr}{2g}$ , unde sit  $r = \frac{r^2 g k}{2g}$ .

Deinde in denominatoribus factores medi acquisiti prebeantur  $r + q = \frac{hk}{B}$ , hincque  $q = \frac{hk}{B} - \frac{r^2 g k}{2g}$ . Porro factores primi ac tertii

tertii promiscue aquari possunt; si primus primo ac tertius tertio ac qualis statuatur, sit

$$p - q = \frac{ak}{A} \text{ et } p = \frac{ak}{A} + \frac{bk}{B} - \frac{r'gk}{\epsilon}$$

$$r - q = \frac{ck}{C}, \text{ seu } \frac{2r'gk}{\epsilon} - \frac{bk}{B} = \frac{ck}{C} \text{ vel } \frac{2r'gk}{\epsilon} = \frac{(Bc+Cb)k}{BC}$$

unde sit  $r'k = \frac{2B'Cr'g}{\epsilon(Bc+Cb)} \text{ et } k = \frac{4BBCG}{\epsilon(Bc+Cb)^2}$ . Hinc porro  $r = \frac{2B'Cr'g}{\epsilon(Bc+Cb)} \text{ et } q = \frac{\epsilon(Bc+Cb)^2}{2BC(Cb-Bc)g}$ ,  $p = \frac{4BBCG + 2ABC(Cb-Bc)g}{4BBCG + 2ABC(Cb-Bc)g}$ .

Ad hanc ergo tempus et sequenti modo numerus  $v$  definitur: deinde pro circulo cuius radius  $ca = cb = \frac{\epsilon(Bcg/c^2 + Ccg/b^2)}{2BCg}$  corpus gra-

ve per ejus peripheriam ita moveatur, ac si ex punto  $\mathcal{E}$  sit detinatur, unde existente  $cg = \frac{4BBCCcg/a^2 + 2ABC(Ccg/b^2)}{A\epsilon(Bcg/c^2 + Ccg/b^2)^2}$  et

seu  $bg = \frac{4BCC(Acg/b^2 + Bcg/a^2)}{A\epsilon(Bcg/c^2 + Ccg/b^2)^2}g$  et  $ag = \frac{A\epsilon(Bcg/c^2 + Ccg/b^2)^2}{4BBC(Ccg/a^2 - Kcg/c^2)}$

Tum in hoc circulo capiatur intervalum  $cd = \frac{2BC(Ccg/b^2 - Bcg/c^2)}{\epsilon(Bcg/c^2 + Ccg/b^2)^2}$

$g$  seu  $bd = \frac{4BBCGcg/b^2}{\epsilon(Bcg/c^2 + Ccg/b^2)^2}$ , sinitoque puncto  $c$  pro motu initio, unde corpus per  $\mathcal{Z}$  progressatur, abscindatur arcus  $cz$  tempore propenso  $\tau$  percurius, hincque respondens altitudo  $db$  sit  $= u$ , quapro cognita affinitate, erit  $v = \frac{\epsilon(Bcg/c^2 + Ccg/b^2)^2}{4BBCCcg}$ , unde deinceps pro-

terioribus problematibus colliguntur celeritas angularis  $\omega = r'(1+v)$ , et pro praefente poli gyrationis situs:  $cg/a = \frac{r'(w/a^2 + \lambda v)}{r(1+v)}$ ;  $cg/C =$

$$\frac{r'(w/b^2 - v/a^2)}{r(1+v)}; \text{ et } \omega = \frac{r'(w/a^2 + Cv)}{r(1+v)}$$

### C O R O L L.

#### 1.

754. Cum sit  $dg = cg - cd = p - q = \frac{ak}{A}$ , erit altitudo pun-

di  $\mathcal{G}$  supra horizontalem  $d\theta$  nempe  $dg = \frac{4BBCGcg/a^2}{\epsilon(Bcg/c^2 + Ccg/b^2)}$ , quae cum sit necessario positiva, corpus motu suo ad punctum  $c$  pertinet.

### C O R O L L.

#### 2.

755. Tum vero altitudo  $hd$  non solum etiam est positiva, sed etiam minor diametro circuli  $hd = \frac{4B'Cr'g}{\epsilon(Bcg/c^2 + Ccg/b^2)}$ ; erit enim  $ad = \frac{4BBCGcg/c^2}{\epsilon(Bcg/c^2 + Ccg/b^2)}$ , unde punctum  $c$ , ex quo motus initium ducimus, semper certo in peripheria circuli reperiatur.

### S C H O L I O N.

756. Cum igitur grave certo ex  $\mathcal{E}$  ad unum punctum  $b$  descendat, ubi sit  $u = bd = \frac{4B'Cr'g}{\epsilon(Bcg/c^2 + Ccg/b^2)}$ , qui ejus est valor maximus pos- suivus, hoc tempore erit  $v = \frac{w/b^2}{B}$ , et  $\omega = \frac{\epsilon r'(Bcg/c^2 + Ccg/b^2)}{r^2 u}$ , quae est celeritas angularis maxima, siveque tum  $cg/c = 0$ , hoc est, polus gyrationis per quadrantem AC transiit.

757. Cum igitur polus gyrationis, ubicunque initio fuerit, sensu post aliquod tempus transeat per quadrantem AC, ut celeritas angularis est maxima, hoc tempus tanquam natus initium spectare fecerit, quandoquidem hinc etiam ad tempora antecedentia regredi valens. Fuerit igitur initio polus gyrationis in quadrantis puncto E, ut sit AE =  $a$  et CE =  $t = 90^\circ - \alpha$ , atque celeritas angularis =  $\omega$  in levium ABC. Postea ergo polus gyrationis in sphærac ostentem ABC transiit, cum ante veritas sit in obtuso ABC; ubi inobdendum est, contraria esse eventurum, si motus gyrationis in sensum contrarium dirigeretur. Hic autem duo casus considerandi occurunt, prout in motu circulari punctum  $\mathcal{G}$  vel supra circulum cadit, graveque intreges revolutiones absolvit, vel intra circulum, graveque oscillationes revolvit. Itus evenit, si fuerit  $Ccg/a^2 > Acg/c^2$ , posterius vero, si  $Ccg/a^2 < Acg/c^2$ . Ad hos casus distinguendos capiatur in quadrante AC punctum  $\mathcal{E}$  cum

etnum D, ut sit  $C \operatorname{cosec}^2 AD^2 = A \operatorname{cosec}^2 CD^2$ , seu  $\frac{R}{AD} = \frac{R}{CD}$ , enique D id punctum, per quod si polus gyrationis transeat, is per quadratum Db polum principalem b verius accedat, eoque tandem elatio tem porum infinito pertingat, quem casum iam ante evolvimus. Si autem polus gyrationis per quadrante AC intra terminos A et D transeat, habebitur casus prior, quo  $C \operatorname{cosec}^2 \alpha^2 > A \operatorname{cosec}^2 \beta^2$ ; at si intra terminos C et D transeat, habebitur casus posterior, quo  $C \operatorname{cosec}^2 \alpha^2 < A \operatorname{cosec}^2 \beta^2$ .  
Hos igitur duos casus seorsim pertractamus.

## C A S U S. I.

Fig. 97. 758. Transeat polus gyrationis per quadrantis AC punctum E, circa quem corpus celeritate angulari  $\epsilon$  in sensum ABC gyvetur, ut sit  $C \operatorname{cosec}^2 AE^2 > A \operatorname{cosec}^2 CE^2$  seu  $\tan^2 AE > \frac{R}{A}$ ; unde elatio tempore progressiatur in O, quem locum definiri oportet. Cum igitur sit  $AE = a$ ,  $CE = \epsilon = 90^\circ - a$  et  $b = 90^\circ$ , describatur circulus  $aazz'$ , eius radius  $ca = ce = \frac{aCg}{\operatorname{cosec}^2 \epsilon}$ , et in diametro verticali  $ee'$  insum productio capiatur  $Ag = \frac{4C(\operatorname{cosec}^2 AE - \operatorname{cosec}^2 CE)}{\operatorname{cosec}^4 \epsilon}$ , graveque ex hoc pindos de ipsius per circulum revolvatur, in secundum  $ag'gg'$ , initioque dum polus gyrationis erat in E, grave per punctum innum et transeat. Iam elatio tempore  $t$  grave nesciat ad  $z$  usque, siue albedo  $er = \epsilon$  erique  $v = -\frac{\operatorname{cosec}^4 \epsilon}{4CGg}$ . Polus autem gyrationis nunc sit in O, et celeritas angularis circa eum erit  $\dot{x} = \epsilon R (1 - \frac{\operatorname{cosec}^4 \epsilon}{4CGg})$ , et pro longi puncti O erit

$$\operatorname{cosec}^2 AO = \frac{\dot{x}}{x} R (\operatorname{cosec}^2 a^2 - \frac{4\operatorname{cosec}^4 \epsilon}{4CGg}); \operatorname{cosec}^2 BO = \frac{\dot{x}}{x} \frac{4\operatorname{cosec}^4 \epsilon R^2 Bu}{2CRg};$$

$$\operatorname{cosec}^2 CO = \frac{\dot{x}}{x} R (\operatorname{cosec}^2 \epsilon^2 - \frac{4\operatorname{cosec}^4 \epsilon}{4CGg}).$$

Tum vero ex mons gravis per circulum isochrono motui poli gyrationis,

nisi, si ponamus tempus dimidiae revolutionis  $= \tau$ , quo grave ex e ad punctum suum in ascendit, ob  $u = \frac{4CG}{\operatorname{cosec}^2 \epsilon}$ , habebimus  $v = -\frac{\operatorname{cosec}^2 \epsilon}{C}$ , et post tempus  $\tau$  erit celeritas angularis  $\dot{x} = \epsilon R (1 - \frac{\operatorname{cosec}^4 \epsilon}{C})$ , omnium minima: polus autem gyrationis tum erit in P, ut sit  $\operatorname{cosec}^2 AP = \frac{\dot{x}}{x} R (\operatorname{cosec}^2 \alpha^2 - \frac{4\operatorname{cosec}^4 \epsilon}{C})$ ;  $\operatorname{cosec}^2 BP = \frac{\dot{x} \operatorname{cosec}^2 \epsilon}{x} R \frac{B}{C}$ ;  $\operatorname{cosec}^2 CP = \epsilon$

unde polus P reperiatur in quadrante Ab, ut sit  $\operatorname{cosec}^2 bP = f_{AP} = \frac{\operatorname{cosec}^2 \epsilon R^2 B}{R(C - \operatorname{cosec}^2 \alpha^2)}$  et  $\operatorname{cosec}^2 AP = \frac{f_{AP}}{R(C - \operatorname{cosec}^2 \alpha^2)}$ . Elatio autem tempore  $2\tau$ , quo fit  $u = 0$ , celeritas angularis  $\dot{x}$  fit ut ini-

lio  $= \epsilon$ , et polus gyrationis iam reperiatur in quadrante CA produksi puncto s, ut sit  $AS = AE$ . Elatio tempore  $3\tau$  perveniet polus gyrationis in P, ut sit  $Ap = AP$  ac tempore  $4\tau$  elatio revertetur in E. Polus gyrationis circa polum principalem A orbitam quadri ellipticam describet, et tempus unius revolutionis acquirebit tempori, quo grave in circulo duas integras absoluit revolutiones. Hic invenit convenienter punctum E in D incidens, punctum P in b esse casurum ob  $\operatorname{cosec}^2 AP = 0$ , ret infinitum, quemadmodum jam super habuimus. Porro autem si  $AP = AE$ , si  $B = \infty$ , et  $C = \infty$  seu  $u = \infty$ , hoc est, si momenta inextine respectu axium AB et IC sunt aqualia, qui efficiuntur capite praecedente pertractatione.

## C A S U S. II.

759. Transeat polus gyrationis per quadrantis AC punctum E, cir. Fig. 98, ca quem tum corpus celeritate angulari  $\epsilon$  in sensum ABC gyvetur, ut

$\operatorname{cosec}^2 AE^2 < A \operatorname{cosec}^2 CE^2$  seu  $\tan^2 AE > \frac{R}{A}$ , unde elatio tempore  $t$  progressiatur in O. Cum igitur sit  $b = 90^\circ$ ,  $AE = a$  et  $CE = 90^\circ - a = \epsilon$ , describatur circulus  $aazz'$  diameter  $az = \frac{4CG}{\operatorname{cosec}^2 \epsilon}$ , et capiatur  $Ag = \frac{4C(\operatorname{cosec}^2 AE - \operatorname{cosec}^2 CE)}{\operatorname{cosec}^4 \epsilon}$ , ut sit  $gg' = \frac{4CC\operatorname{cosec}^2 \epsilon}{\operatorname{cosec}^2 \epsilon + 4}$ . Dicqua

igitur horizontali  $gg'$ , grave per agat oscillationes per arcum  $gg'$ , sicut mutato tempore punctum, quo grave ex  $g'$  descendens transit in unum punctum s, pro temporis initio, unde elatio tempore  $t$  pervenit in



$d\phi/f = \omega/2 \cdot cof f/\phi - cof \omega/f + cof \epsilon cof f cof (\phi)$   
ex qua cum prima conjuncta hinc arcus  $f$  et  $\phi$  quieti operent. Pol.  
to autem  $\omega = r^2(\alpha + \nu)$  et pro flatu initiali brevitas graui  $cof \alpha^2 = \chi$ ,  
 $cof \beta^2 = \delta$ ;  $cof \epsilon^2 = \zeta$ ; ut  $\alpha^2 + \beta^2 + \epsilon^2 = 1$ , videtur esse  
 $cof \alpha = r \frac{1+\chi}{1+\nu}; cof \epsilon = r \frac{\delta-\beta^2}{1+\nu} \frac{1}{\delta} cof \beta = r \frac{\epsilon + \zeta}{1+\nu}$

et  $2\omega f = -\frac{d\phi f^2 ABC}{(2A+2B)(B+C)},$  positis

$$\frac{A}{\delta} = \frac{(\alpha-\beta)\delta(\alpha-\epsilon)}{(\alpha-\beta)\delta(\alpha-\epsilon)}; \quad \frac{B}{\beta} = \frac{\alpha\epsilon\alpha}{(\alpha-\beta)\delta(\beta-\epsilon)}; \quad C = \frac{\alpha\epsilon\beta}{(\alpha-\beta)\delta(\beta-\epsilon)}$$

ubi quidem sumimus esse  $\alpha > \beta$  et  $\beta > \epsilon$ .

Ponamus  $cof \epsilon = \beta \alpha cof \beta$  et  $cof \epsilon^2 = \beta \alpha \beta \epsilon T$ , scilicet  $\sigma = \frac{\beta - (\alpha - \beta)cof T^2}{\beta + (\alpha - \beta)cof T^2}$ , et  $cof \alpha = r \frac{\beta \delta + \beta \alpha + (\alpha - \beta)cof T^2}{\beta + \delta + \beta \alpha + (\alpha - \beta)cof T^2}$ , et  $\sigma$

$\beta \alpha = r \frac{\delta + \beta + (\alpha - \beta)cof T^2}{\beta + \delta + (\alpha - \beta)cof T^2}$  atque  $\omega = r \frac{\delta + \beta + (\alpha - \beta)cof T^2}{\beta + (\alpha - \beta)cof T^2}$  tum vero

$$idt = \frac{dT}{r^2(B/T^2 + Ccof T^2)(C\delta + \beta\epsilon)/T^2 + (\delta C - \epsilon\beta)cof T^2}$$

Unde nolite acquirentes refundenda erunt;

$$dt = idt \frac{\beta \delta + \beta \alpha + (\alpha - \beta)cof T^2}{(B/T^2 + Ccof T^2)} dT$$

$$d\phi/f = idt \frac{\beta \delta + \beta \alpha + (\alpha - \beta)cof T^2}{(B/T^2 + Ccof T^2)} dT$$

ubi, off

$$DdT = \frac{DdT(T^2(B/C + \epsilon\beta) + (B/C + \epsilon\beta)cof T^2)}{(B/T^2 + Ccof T^2)(C\delta + \beta\epsilon)/T^2 + (\delta C - \epsilon\beta)cof T^2}$$

$$d\omega/f \alpha = \frac{DdT}{B/T^2 + Ccof T^2} \frac{DdT(C\delta + \beta\epsilon) + (B/C + \epsilon\beta)cof T^2}{(B/T^2 + Ccof T^2)(C\delta + \beta\epsilon)/T^2 + (\delta C - \epsilon\beta)cof T^2}$$

Statuimus nunc  $\phi - T = \omega$ , ut habeatur  
 $df = \omega dt$ ,  $\int \omega dt = \int df$  et  $\int \omega dt + \int dT = \int df$  et  $\int \omega dt = \int df$

quarum posterior abit in

$$\int \omega dt - \int df + \int dT = \int df + \int \omega dt + \int dT = \int DdT/f \omega + \frac{DdT \delta/T^2}{B/T^2 + Ccof T^2} = 0$$

dum prior est

$\frac{dt}{(B/T^2 + Ccof T^2)r((\delta C - \epsilon\beta)cof T^2)} = Q$   
Ponamus brevitas graui:  
 $\frac{1 + \frac{D}{B/T^2 + Ccof T^2}}{D} = P$  et

$$\frac{DdT(B/C + \epsilon\beta) + (B/C + \epsilon\beta)cof T^2}{(B/T^2 + Ccof T^2)r((\delta C - \epsilon\beta)cof T^2)} = P$$

Verum hic fateti cogor, ulterius me haec resolutionem prosequi non posse; neque ergo hoc problema ad finem perducere licet. \*)

$\frac{DdT(\delta - \epsilon\beta)}{B/T^2 + Ccof T^2} = PDT$  et  $\frac{DdT(\delta - \epsilon\beta)}{B/T^2 + Ccof T^2} = -QDT$

\*) S.C.H.O.L.I.O.M. I.

762. Casu precedentis capituli, quo erat  $B = \infty$  et  $C = \infty$  atque adeo  $\frac{B}{C} = 1$ , ob  $A = B + C = 1$ , aquationes inventas ideo resolvere licuit, quod quantitates  $P$  et  $Q$  habent constantes, scilicet  $P = \frac{D}{B} = 1 + \frac{\delta - \epsilon\beta}{\alpha - \beta\delta} = \frac{\delta - \epsilon\beta}{\alpha - \beta\delta}$ , ob  $B = \alpha$  et  $Q = \frac{DdT(B/C + \epsilon\beta)}{B/T^2} = \frac{DdT(\delta - \epsilon\beta)}{B/T^2}$ , unde  $DdT = \alpha \delta - \beta \epsilon \beta \delta = P - Q$ . Ergo

$dx = -\frac{P\delta}{Q\beta} dt$  et  $x = \text{Const.} - \frac{P\delta}{Q\beta}$ . Verum hic ratio  $P : Q$  constantia satis fieri querit, ne quidem particulariter. Quare cum talium corporum motus calculo sit intrachibilis quoque feliciter fines simul eos adhuc patient, hoc argumentum deterre cogimur, cum etiam rationibus irratis propulsis nihil luminis affer queat. Quod autem in rationibus mechanicam attinet, motum corporum rigidorum liberum, dum nullis viribus sollicitantur, perfecte determinasse, confundi sumus, cuius

\*) Plena solutio in fine adiicitur.

cum Analyseos defecuti si tribendumque solutionem ad finem producere non valerimus. Haec autem difficultas te trahit in corporibus, quorum tria momenta inter se principia sunt inter se inaequalia, exerit; que corpora cum sint pro maxime irregularibus habenda, hoc incommodum, ubi ad praxim defenduntur, minus obest, quoniam riflue ejusmodi corporum motus requiri solet. Quando autem duo moneta principia sunt inter se aequalia, investigatio motus prospero succedit eti absolute, ut nihil desiderari queat.

## SCHOLOGY. 2.

763. Expositis ergo, que ad motum corporum rigidorum librum, remotos vicibus extensis, pertinent, ostio possumus, ut jam in effectu, virium inquietamus, ad quod enim supra fundamenta sunt ipsa, ubi quarumvis virium effectus momentibus determinavimus. Dum autem motus perrenies tractare inquietamus, ejusmodi causas cogeremus, quibus vires sollicitantes non per corporis centrum inertiae transirent, quales Astronomia offerit. Quoniam autem equa evolutio maiorem Astronomiae cognitionem requirit, quam hic supponere licet, in terra fabritiana? Tunc ejusmodi motus contemplatur, in quibus motus gyrorum circulorum variablem occurrat, quodiquidem motus magis regulares nihil habent difficultatis. Haec pri- mun se nobis offert Theoria turbinum, cuius explicatio ob conditionem axis gyrationis mutationem adhuc maximis tenetibus fuit in dubio. Quid argumentum ut initio a gravioribus difficultibus liberem, axem usque super piano horizontali politissimo incidere afferunt, ne frictio alius locis relinquitur, tum vero axem infra in expeditam defensionem statuam, qua super piano horizontali ingreditur. Duo autem genera turbinum constitutam, prout vel omnia eius momenta incipi principia fierint inter se aequalia, vel duo dominentur: si enim omnia essent inaequalia, haec hypothesis non solum figurae turbinum adveretur, sed etiam vires caliduli superaret.

## CAPUT XIV.

## DE MOTU TURBINUM SUPER PLANO HORIZONTALI, IN QUIBUS OMNIA MOMENTA INERTIAE SUNT INTER SE AEQUALIA.

## DEFINITIO. 13.

764. **T**urbo est corpus rigidum hactenus acuminata per con- trum inertiae trajectum, que simul cum axe aliquo principali cor- poris conveniat.

## EXPLICATIO.

765. Hujusmodi turbo est ABD, in quo AD hastam, et BD cor- pus trajectum reficit, ut has, cum corpore unum corpus rigidum con- tinere sic confundat: ubi quidem hanc non solam per totius corporis con- sider. Haslam quidem infra in D in suspicere acutissimum definere affi- dat; hic enim alias motus non proteguntur; nisi quando in turbo sola cuspide D planum horizontale contingit. Statim eni ac turbo pro- non amplius sit propinquus, nec non attingens. Id ergo hic affum, re- clam a cuspide D per centrum inertiae Iduum simile esse corporis to- ilius ex massa et massa Bb conflatis axem principalem, quae sola linea in corporum ingrediatur, cum praeterea nihil interficit, quoniam ha- sta cum massa reliqua sit conjuncta. Tum vero in hoc capite rotum ejus axium principalius sunt inter se aequalia, idque omnes recte- per eis centrum inertiae I inductae pro axibus principibus haberi possunt. Plantum denique hic levigatissimum affum, ut cuspis D si- resistent, omnibusque motus obseculis aplastato, ad solam vim gra- vitatis repiciens.

## SCHOLOGY.

766. De tali ergo turbine prium observo, si cuspide sun D pla- no horizontali ita inflat, ut recta DI sit verticalis, cum in hoc situ con-

flanter perseverare posse, etiam vel minimum inclinatus procedat. Tum vero etiam, quia nulla adest fricione, in hoc istu verticali uniformiter in directum progressus potest. Quamquam experientia numquam propter fricitionem conludent. Deinde quia recta DIA ex axis prae-  
palis, si ea fuerit verticalis, corpusque circa eam motum gyrorium quocunque acceperit, hunc perpetuo uniformem conservabit, ana-  
rente recta DIA immota idoque verticali: neque hic gravitas quicquam turbabit in motu, sed tota ad turbinem in cufide D ad planum hori-  
zontale apprimendum impendetur. Statim autem arque hic axis AD vel minimum inclinati coepit, gravitas motus turbabit, turbinem  
que subvertere tendet, ad quem effectum explorandum sumu ad ipsa  
qua cuspis D piano horizontali apprimitur, respici oportet. Quoniam  
quam autem haec vis est ignota, aquae ab omnibus motus circumflui-  
pendet, tamen certum est, ejus directionem semper esse verticalem, ab  
eaque eundem effectum oriri, ac si cuspis D puncto D verticaliter im-  
sum a pari vi pelleretur: ipsa vero vis semper tanta esse debet, ut  
cuspis D perpetuo piano horizontali maneat applicata, ex qua conditio  
ejus quantitas ad quodvis tempus est elicenda. Si autem haec vis  
cognita specetur, motus centri inertiae I turbinis nullo respectu ad  
eius motum gyrorium habito, definit poterit, id quod in sequente  
problemate expediamus.

## P R O B L E M A. 81.

767. Si ad quodvis tempus cognitum fuerit pressio cufidis in plu-  
num horizontale, determinare motum centri inertiae turbinis.

## SOLUTIO.

Ad datum tempus elapsum  $= t$ , teneat axis turbinis AID statum quocunque inclinatum, faciens eum horizontali D $\bar{F}$  angulum FDA =  $\beta$ : ubi cuspis prenat planum horizontale vi  $\equiv P$ ; quod idem est, ac si cuspis D sollicitaret sursum secundum directionem verticalem vi DP =  $\dot{\theta}$ ; massa autem idemque pondus totius turbinis sit  $= M$ . Ian quia tantum motum centri inertiae I querimus, sine ullo respectu ad motum gyroriorum habito, ejus motus perinde afficitur, ac si tota turbinis massa M in punto I collecta, cique vires sollicitantes secun-  
dum suam quaque directionem applicare essent. Habetibus igitur in I massam  $= M$ , sollicitatam a dubius viribus, altera gravitate  $= M$  verticaliter secundum IX deorum, altera vi  $= P$  verticaliter sursum secundum IQ; ex quibus vis deorum secundum IX sollicitans exeretur  $= M - P$ . Cum ergo nulla adiit vis hori-  
zontalis.

## SUPERNANO HORIZONTALI IN QIBUS &amp;c. 323

hinc urgens, nisi centrum invenire finito acceperit motum horizonta-  
lem, tuncuna vel sursum vel deorsum in recta verticali XQ feretur:  
in autem initio acceperit motum horizontalem, eundem præterea in-  
tenueratum conservabit. Potius ergo distantiam DI  $= f$ , erit alti-  
tudo IX  $= f \sin \theta$ , unde celeritas I celerrimas sursum vergens erit

$$\frac{df \sin \theta}{dt},$$
 sumtoque elemento temporis  $dt$  constante, ob vim folli-  
ciantem decelsum  $= M - P$ , habebimus  $\frac{f(\dot{d} dt \sin \theta - d\theta^2 f \theta)}{ds} =$

$$\frac{M}{ds} f \theta \frac{d\theta}{dt} \text{ seu } d\dot{d}\theta \cos \theta - d\theta^2 f \theta = \frac{2g}{f} \left( \frac{P}{M} - 1 \right) d\theta^2. \text{ Quare si}$$

$$\frac{d\theta}{dt} \cos \theta = \frac{2g}{f} dt \int dt \left( \frac{P}{M} - 1 \right) dt f \theta = \frac{2g}{f} dt \int dt \left( \frac{P}{M} - 1 \right)$$

$$\text{ubi } f \theta \dot{\theta} = \frac{2g}{f} dt \int dt \left( \frac{P}{M} - 1 \right) \text{ altitudinem IX centri inertiae et}$$

$$\frac{d\theta \dot{\theta}}{dt} = \frac{2g}{f} dt \left( \frac{P}{M} - 1 \right) \text{ celestatem ejus sursum directionem exprimit.}$$

## COROLL.

768. Si ergo ad quodvis tempus uossemus pressionem P, qua axis turbinis piano horizontali iniuitur, motum centri inertiae seu ejus locum ad quodvis tempus assignare, indeoque inclinationem axis ad hori-  
zontem seu angulum FDA  $= \beta$  definire possemus.

## COROLL. 2.

769. Si turbinis initio solus motus gyroriorum imprimitur, ut centrum inertiae I manefit in quiete per punctum fulcum, temporis, tum deinceps quoniodocunque axis gyroriorum varietur, indeque axis turbinis AID inclinetur, centrum inertiae alium motum non recipiet, nisi verticaliter vel sursum vel deorsum directum.

## COROLL. 3.

770. Si autem turbinis simul motus progressivus fuerit impressus, motum horizontalem inde ortum constanter conservabit uniformiter in directum progressivem, quocum motus prior verticalis erit con-  
iunctus.

771. Motus ergo centrī iinetiae in turbine nulla laborat difficultate, si modo prelio cupidis D ad planum horizontale ad quodvis tem-  
pus assignari posset. Verum in hoc ipso summa sit difficultas, cum  
eb hac prelio ostiatur momentum ad turbinē circa quenpiam axem  
convertendum tendens, ex quo nisi turbo sit circa hunc ipsum aere  
gyretur, axis gyrationis variabitur, unde etiam turbinis inclinato ad  
horizontem mutationem patetur. Ita vero inclinationis mutatio con-  
venire debet cum ea, quia prelio P ad unum productum, atque ex hac  
convenientia ipsa haec prelio determinari debet, in qua investigatione  
vis universae Theoriae turbinum est. continuenda. Quo ignis facilius  
ad hunc scopum pertingamus, turbinem in situ quinque inclinaciones  
axem per centrum inertiae ductum gravitatem consideramus, atque in-  
quiamus, quantum mutationem tan axis gyrationis, quando electris ange-  
lis a prelio, qua cibis platis horizontali inflatis ita passata.

P R O B L E M A . 322.

772. Dum turbo uterque gyrotor, si detur prelio, qua cibis platis  
ad horizontem tenetur, determinare variationem momenti tangentium  
in axe gyrationis, quam determinate angulari productam.

### SOLUTIO.

Fig. 100. Sit inclinatio turbinis ad horizontem seu angulus  $\text{PDA} = \alpha$ ,  
prelio in  $D = P$ , qua punctionum  $D$  et  $P$  angulum  $\angle DAP = \beta$  det-  
pore omnis invenia incratia sunt,  $\text{A} \text{ et } \text{B}$ , line.  $\text{v} \in \text{DP} = \text{P}$  teneat  
turbinem, si quieticeret, convertere circa axem per centrum inertiae  
I transversum et ad planum ADF normaliter. Quia posito momento  
inertiae turbinis circa omnes axes  $= Ma^2$ , et diffinita  $ID = f$ , est  
momentum vis DP respectu illius axis  $= P \frac{f}{2} \cos \theta$ ; ideoque tempore  
culo ad turbo circa illum axem vertetur per angularum elementarem  $d\theta =$   
 $\frac{Pf}{2} dt \cos \theta$ . Cum autem turbo jam habeat motum gyrotorium, re-  
rum omnia ad superficiem sphaericam centro inertiae corporis defi-  
nitam referamus, in qua sit punctum  $Z$  qualis zenith, et  $A$  superior termi-  
nus axis turbinis, erit arcus  $ZA = 90^\circ - \theta$ , quem supra vocavimus  
 $= l$ ; nunc autem ejusmodi teneat ipsum turbo, ut alii bini axes in eo  
fixi et ad AID normales sint in B et D. Est enim hic omnium axium  
per eis ratio, tamen in corpore tercos axes inter se normales concipi-

convenit, ut ex his suis turbinis definitur. Erunt ergo AB, AC, BC  
quadrantes ponentes angulus  $ZAB = \zeta$ ; tum vero turbo jam gy-  
retur circa axem IO celebitate anguli  $\frac{\zeta}{2}$  in levium ABC, vocentur  
que arcus  $AO = a$ ,  $BO = C$  et  $CO = \gamma$ , sit iste  $\angle BAO = \frac{c \cos \zeta}{f^2}$

$$\angle BAO = \frac{c \cos \zeta}{f^2}. \quad \text{Ducatur inde quadrans AS ad arcum ZA norma-}$$

lis, erit IS axis illae ad planum verticalem, In quo axis turbinis AID ver-  
tatur normalis, circa quem a vi P generatur conversio per angulum

$$d\theta = \frac{Ma^2}{Pf^2} dt \cos \theta$$

in secundum  $\text{BAC}$  illi sensu  $\text{ABC}$  contractum: quac-  
quato nulli accedet turbo circa axem IO, quia principis proprie-  
tate prudenter gyvari pergeat. Usque igitur in illa gyvari incipier-  
et circum a puncto b in arcu OS  $\text{v} \in \text{O}$  itineret. Quare si in figura hoc pun-  
ctum a versus S notetur, posito angulo  $OS = \delta$ , et secundum problema

$$\text{G. sinuatur } q = \frac{Ma^2}{Pf^2 \cos \theta}, \quad \text{colligetur inde arcuus } Os = \frac{-2qdt}{b}$$

$\Rightarrow \angle Pfdt \cos \theta \delta$ , et electio angularis  $\delta$  decrementum capiet  $=$

$$\frac{2qdt \cos \theta \delta}{Pf^2} \Rightarrow \frac{2Pfdt \cos \theta \cos \delta}{Ma^2}$$

neni autem poli  $\text{S}$  et  $\text{O}$  in sphaeram commodius exprimendam,  
cum sit angulus  $ZAB = \zeta$ , sit angulus  $BAS = 90^\circ - \zeta$ , deinde vocetur  
angulus  $BAO = \eta$ , ut sit  $\frac{c \cos \zeta}{f^2} = \frac{c \cos \eta}{f^2}$  et  $f \eta = \frac{c \cos \zeta}{f^2}$ , in triangulo

$$\text{OAS habebus } AO = \frac{\pi}{2}, \quad AS = \frac{1}{2} \pi - \frac{\zeta}{2} - \eta; \quad \text{unde re-}$$

peritur  $\angle OS = \omega \theta = \int (\zeta + \eta) \frac{dt}{b}$ , et producatur arcu  $AO$  in  $p$ , co-  
quie ex eodem isto perpendiculari  $Op$ , cuius  $Op = \frac{f(\zeta + \eta) \cos \alpha}{c \cos (\zeta + \eta)}$ . Cum

$$\text{nunc sit } Os = \frac{Ma^2}{Pf^2 \cos \theta \cos \delta},$$

$$\text{erit } Op = ds = \frac{-2Pfdt \cos \theta}{Ma^2}, \quad \text{uti } \omega \theta \cdot Op$$

et  $dp = \frac{-\rho f g d \cos \theta}{M a \sin \beta}$ ;  $\beta, f, \rho, O p = d \eta / f \sin \alpha$ .  
 At est  $f, \beta, \rho, O p = \cos(\zeta + \eta)$ , et  $f g d \cos \theta / O p = \beta, f, \rho, O p \cos \alpha / O p =$   
 $f(\zeta + \eta) \cos \alpha$ . Ex his ergo repetitias.

$$ds = \frac{M a \sin \beta}{-\rho f g d \cos \theta} d \eta / \beta \alpha \beta (\zeta + \eta)$$

$$ds = \frac{-\rho f g d \cos \theta}{M a \sin \beta} d \eta / (\zeta + \eta) \text{ et } d \eta = \frac{-M a \sin \beta}{\rho f g d \cos \theta} d s$$

$$\cos((\zeta + \eta))$$

sicque tan variajfo axis gyralis in turbine, quem celeritas angularis est, eff definita,

$$C O R O U L L.$$

$$773. \text{ Est ergo } ds : ds = \frac{\rho f g \alpha}{M a \sin \beta}, \text{ unde si } \frac{du}{\cos \theta} = \frac{ds}{\cos \alpha}$$

integrando  $u = \frac{\rho f g \alpha}{M a \sin \beta}$ , si quidam initio futuræ celeritas angularis  $= u$ , et annus  $AO = a$ , qui nunc est  $= u$ . Sicque ex datâ axis gyrationis  $O$  summa innotescit celeritas turbini angularis  $u$ .

$$C O R O U L L.$$

774. Quo magis ergo axis gyrationis  $O$  ab axe turbini A recedit, eo major fit celeritas angularis  $u$ , ex quo ad eam infinitum augeretur, si axis gyrationis  $O$  usque ad angulum rectum ab axe turbini A digredetur;

$$P R O B I E M A. 83.$$

775. Si detur ad aliquid tempus inclinatio turbini ad horizontem, et axis gyrationis cum celeritate angulari, determinare instantaneum momentum in hinc turbini ortam.

$$S O L U T I O N.$$

Sumto sphære immobile centro inertiae turbini descriptae puncto summo Z quasi zenith, confinatur etiam primus quasi meridianus ZX : et nunc quidem velut axis turbini in A, pro quo dicatur ar-

ctis

cus  $Z A = 90^\circ - \theta = l$ , et angulus  $X Z A = \lambda$ , tum vero reliqui bini axes principales sint in B et C, ponaturque angulus  $Z A B = \zeta$ . Nunc autem turbo gyretur circa polum O, ut sit  $B A O = \pi$ ; et  $A O = \alpha$ ; et leitusque angularis  $= \alpha$  in Telescopio ABC. His politis, necundum probius pro variatione fitus:

$$d \dot{\theta} l = \sin \theta (\cos \zeta \cos \alpha - \cos \gamma \cos \eta)$$

$$d \eta \sin \theta = \sin \theta (\cos \alpha \cos \eta - \cos \zeta \cos \eta)$$

et  $-d \lambda \sin \theta = \sin \theta (\cos \gamma \cos \eta + \cos \gamma \cos \alpha \cos \eta)$ .

Iam vero est  $l = 90^\circ - \theta$ , id estque  $\cos l = \cos \theta$

$$\cos \eta = \cos \zeta \cos \theta - \cos \alpha \cos \zeta \cos \theta, \text{ unde concluditur}$$

$$-d \theta \cos \theta = \sin \theta (-\cos \zeta \cos \theta - \cos \alpha \cos \zeta \cos \theta)$$

$$d \zeta \sin \theta + d \alpha \cos \theta = \sin \theta (\cos \alpha \cos \theta + \cos \alpha \cos \zeta \cos \theta)$$

$$+ d \gamma \cos \theta - d \gamma \cos \theta = \sin \theta (\cos \gamma \cos \theta - \cos \gamma \cos \alpha \cos \theta)$$

$$\text{seu } d \eta \cos \theta = \sin \theta (-\cos \alpha \cos \theta + \cos \alpha \cos \zeta \cos \theta) + \cos \alpha \cos \theta$$

scilicetque  $d \eta = \frac{\sin \theta}{\cos \alpha \cos \theta + \cos \alpha \cos \zeta \cos \theta}$ .

Variatio ergo momentanea in hinc turbini his continetur formulâ differentialibus:

$$d \theta = \frac{\sin \theta \cos \beta \sin(\zeta + \eta)}{d \zeta = \sin \theta (\cos \alpha - \cos \zeta \cos \eta \sin \beta \cos(\zeta + \eta))}$$

$$d \alpha = -\frac{\sin \theta \cos \beta \cos(\zeta + \eta)}{\cos \beta},$$

$$S C H O L I O M.$$

776. Has duplices generis variationes momentaneas evoluti necessitat, antequam solutionem problematis, quo argumentum hujus capituli continetur, fiscipere licet. Nunc igitur his variationib[us] momentaneis definitis, in motu turbini qualcum quicunque hoc capite consideramus, postquam ipsi motus quicunque fuerit impressus, inquiramus.

$$P R O B L E M A. 84.$$

777. Postquam turbini in data axis sui inclinatione motus gyrate, et nunc quidem velut axis turbini in A, pro quo dicatur ar-

ctis

tinuationem, hoc est, ad quodvis tempus sum finis quam motu turbinis.

## SOLUTIO.

Habuerit initio axis turbinis ad horizontem inclinationem  $\delta$ , circa quem accepit motum gyrorium celestis angulari  $= \alpha$  in sensum A.B.C. Sumamus autem initio arcum  $ZX$  sive, in eumque finali arcum  $ZB$  ad turbinem pertinente inclinatum. Ivo ipso turbine sit eius massa  $= M$ , momentum inertiae respectu omnium axium per ejus centrum inerterat, transnum  $= Ma\alpha$ , et in axe turbinis diffusa initia cupidis aereus inertiae ID  $= f$ . Nunc elatio tempore  $= t$ , mente a non certi inertiis obstruendo, pervenerit axis turbinis in  $A$ , ut sit angulus  $XZB = \lambda$ , eisque inclinatio ad horizontem  $\theta$  seu arcus  $ZB = 90^\circ - \theta$ . Ita initio fuerit  $\lambda = 0$  et  $\theta = \delta$ , tum vero arcus  $ZB$  cum turbine mobile jecit chm  $ZA$  faciat nulum  $ZAB = \zeta$ , ita ut initio fieret  $\zeta = \delta$ . Porro gyretur nunc turbo circa polum  $O$  celeritate angulari  $= \omega$  omnium in sensum ABC, naturalique arcus  $AO = \alpha$  et angulus  $XAO = \gamma$ , ita ut initio fieret  $\alpha = 0$ , quia turbo circa ipsum  $ZB$  in sensum  $ZB$  gyrai coepit, angulus  $\alpha$  initio erat indefinitus. Quodam jam hoc instanti prelato cupido in planum horizontale ponatur  $= P$ , precedentia problemata huppositae sequentes aequationes:

$$1. \frac{P}{M} = \frac{f(d\delta) \cos \theta - d\theta \cdot f\theta}{2gdt^2}$$

$$II. \frac{\dot{\theta}}{\cos \theta} = \frac{d}{dt} \tan \alpha = 0$$

$$III. d\alpha = \frac{-2Pf\sin \theta \cos \theta}{Ma\sin \alpha} \cos \alpha \sin (\zeta + \eta)$$

$$IV. d\eta = \frac{-2Pf\sin \theta \cos \theta}{Ma\sin \alpha} \frac{\cos (\zeta + \eta)}{\sin \alpha}$$

$$V. d\gamma = \sin \theta \sin \alpha \sin (\zeta + \eta)$$

$$VI. d\zeta = \sin \theta \cos \alpha \sin (\zeta + \eta)$$

$$VII. d\lambda = \frac{-g dt \sin \theta \cos \alpha \cos (\zeta + \eta)}{c_0 f \alpha}$$

ad quarum aequationum resolutionem omnes vices intendere debemus. Quo si gitur multitudinem variabilium restringamus, ex aequationibus Iff, qdV. eliminando P colligimus

$$\frac{d\alpha \cos(\zeta + \eta)}{\cos \alpha} = d\eta / f(\zeta + \eta);$$

tum V et VI eliminando  $d\zeta$  praebeat

$$\frac{d\theta \cos \theta}{f\alpha} - d\theta \tan \theta \cos(\zeta + \eta) = d\zeta / f(\zeta + \eta).$$

Addamus has dues aequationes, et posito  $\zeta + \eta = \Phi$  habedimus

$$\frac{d\alpha \cos \theta}{f\alpha \cos \Phi} + \frac{d\theta \cos \theta}{f\alpha} - d\theta \tan \theta \cos \Phi - d\Phi / f\Phi = 0,$$

quae multiplicata per  $\tan \alpha \cos \theta$  addit in hac

$$\frac{d\alpha \cos \theta \cos \Phi}{\cos \alpha \cos \Phi} + d\theta \cos \theta - d\theta \tan \alpha \sin \theta \cos \Phi - d\Phi \tan \alpha$$

$\cos \theta \sin \Phi = 0$ ,  
quae integrabilis existit praeterque

$$\frac{\tan \alpha \cos \theta}{\cos \theta \cos \Phi} + \sin \theta = \sin \delta$$

quia initio fit  $\alpha = 0$  et  $\theta = \delta$ . hinc ergo nanciatur

$$\text{vel } \tan \alpha = \frac{f\delta - f\theta}{\cos \theta \cos \Phi} \text{ vel } \cos \Phi = \frac{f\delta - f\theta}{\tan \alpha \cos \theta}.$$

Dividamus hinc aequationem III per V, ut  $f(\zeta + \eta)$  seu  $f\Phi$  removamus, fit

$$\frac{d\alpha}{\cos \alpha} + \frac{2Pf\sin \theta \cos \theta \cos \alpha}{Ma \sin \alpha} = 0;$$

$$\text{Item } \frac{\sin \theta \cos \theta \cos \alpha}{\cos \alpha^2} + \frac{2Pf\sin \theta \cos \theta \cos \alpha}{Ma \sin \alpha} = 0;$$

ubi si ponamus  $\sin \theta = x$ , ut sit  $d\theta \cos \theta = dx$ , quoniam est  $\frac{P}{M} = 1 + \frac{fdx}{gdt^2}$ , nanciatur hauc aequationem I ponte integrabilem:

$$\frac{\sin \theta d\alpha \cos \alpha}{\cos \alpha^2} + f\sin \theta + \frac{fdx \sin \theta}{dt^2} = 0,$$

$$T_t \quad \text{quac}$$