

DE

MOTV TURBINATORIO CHORDARVM MUSICARVM;

VBI SIMVL VNIVERSA THEORIA TAM AE-
QVILIBRII QVAM MOTVS CORPORVM FLEXI-
BILIVM SIMVLQVE ETIAM ELASTICORVM
BREVITER EXPLICATVR.

Auctore

L. EULER O.

§. I.

Etsi Geometrae in chordis infinitam motus varietatem num quidem agnouerunt, atque adeo felici cum successu determinauerunt: omnes tamen istos motus perpetuo in eodem plano fieri assumerunt; ita vt non solum tota chorda quouis momento in eodem plano sit sita, sed etiam singula eius puncta per lineas rectas in eodem plano motum suum peragant. Fieri autem utique potest, vt chorda quouis momento non tota in eodem plano reperiat, neque etiam singula eius puncta in directum moueantur, sed per lineas curuas utcumque circa axem reuoluantur, cuiusmodi motum adeo in chordis grassioribus oculis percipere licet. Talem igitur motum hic *turbinatorium* vocabo, eiusque symptomata ex primis motus principiis determinabo; vbi quidem commo-

commode eueniet, vt omnes huius generis motus, quantumuis abstrusi et complicati videantur, aeque facile definiri queant a se ipsis, qui in eodem plano absoluuntur. Quin etiam veritas principii *Bernoulliani* hinc elucebit: dum etiam omnes isti motus ex pluribus simplicibus compositi deprehenduntur, ita vt hoc principium adhuc multo latius pateat quam Illustriss. Inuentor illud extendit.

§. 2. Etiam si autem prima motus principia statim ad hos casus euoluendos applicari queant, quatenus scilicet omnes istiusmodi motus tanquam infinite paruū spectantur: tamen plurimum ad augmentum scientiae conferet, si quaestionem in latiori sensu accipiamus, atque in genere, primo quidem in statum aequilibrii filii perfecte flexilis, quod a viribus quibuscunque in singulis elementis sollicitetur inquiramus, hincque deinceps formulas pro eius motu quocunque eliciamus, quemadmodum haec investigatio pro casu quo totum filium perpetuo in eodem plano versatur duplici modo a me iam dudum est praestitum. Hic autem istud problema multo latius sum extensurus, vt etiam ad fila non in eodem plano constituta, simulque ad vires quascunque non in eodem plano agentes, pateat; quod quidem a nemine adhuc, quantum mihi constat, est factum.

Problema generale prius.

Si filo perfecte flexili in singulis elementis vires quaecunque fuerint applicatae, determinare statum aequilibrii, in quo istud filium conuiescet.

V. V. 3

Solutio.

Solutio.

Tab. IV.

Fig. 1.

§. 3. Quoniam igitur neque filum neque vires sollicitantes in eodem versantur plano, constituamus ternos axes fixos OA , OB et OC inter se normales, quorum duo priores OA et OB in plano tabulae iaceant, tertius vero OC ad eos sit perpendicularis. Sit iam Z punctum quodcumque fili $EZzF$, unde primo ad planum tabulae demittatur perpendicularum ZY , tum vero ex Y ad axem OA agatur normalis, et vocentur pro isto fili puncto Z ternae coordinatae $OX = x$, $XY = y$ et $YZ = z$. Tum vero fit elementum fili $Zz = ds$, eritque $ds^2 = dx^2 + dy^2 + dz^2$, atque omnes vires, quibus hoc elementum sollicitatur, resoluantur secundum directiones trium axium nostrorum fixorum: fitque vis secundum directionem ZP axi OA parallelam agens $= P ds$; deinde vis secundum directionem ZQ axi OB parallelam agens $= Q ds$; ac tertio vis secundum directionem ZR axi OC parallelam agens $= R ds$. Sicque erit summa omnium virium elementarium portioni fili EZ applicatarum $= \int P ds$; similique modo summa omnium virium elementarium $Q ds = \int Q ds$, viriumque elementarium $R ds$ summa $= \int R ds$.

§. 4. Cum nunc totum filum sit in aequilibrio, simulque perfecte flexile, necesse est ut omnia harum virium momenta, quae filum EZ circa punctum Z gyron conarentur se mutuo destruant. Quare, cum filum in omnes plagas gyron possit, notum

notum est, omnes istos motus gyrotorios etiam ad ternos axes ZP , ZQ , ZR reduci posse, ac pro statu aequilibrii sufficere, vt singula momenta respectu cuiusque horum ~~motuum~~ se destruant. Consideremus ergo primo axem ZP ; eiusque respectu tantum vires Qds et Rds momenta producere valent; ad quae inuenienda, si ratiocinium eodem modo instituat, vti in casu pro eodem plano feci, totum momentum ex viribus Qds resultans erit $\int dz \int Qds$; momentum vero ex viribus Rds resultans erit $\int dy \int Rds$. Haec autem momenta, vti statum figurae attente perpendenti facile patebit, in plagas contrarias sunt directa, vnde pro statu aequilibrii requiritur vt sit $\int dz \int Qds = \int dy \int Rds$. Eodem modo, vt momenta respectu axis ZQ se destruant, necesse est vt sit $\int dz \int Pds = \int dx \int Rds$. Ac denique destructio momentorum respectu tertii axis ZR postulabit hanc aequationem: $\int dx \int Qds = \int dy \int Pds$; quibus colligendis status aequilibrii tres sequentes postulat conditiones:

- I. $\int dz \int Qds = \int dy \int Rds$; II. $\int dz \int Pds = \int dx \int Rds$
 III. $\int dx \int Qds = \int dy \int Pds$.

§. 5. Praeterea vero pro nostro instituto imprimis etiam necesse est, vt tensionem, qua filum nostrum in puncto Z tenditur cognoscamus. Quam quaestionem si eodem modo tractemus, quo pro casu in eodem plano sumus vsi, facile perspiciemus, totam tensionem per sequentem formulam exprimi debere:

$$\frac{dx}{ds} \int Pds + \frac{dy}{ds} \int Qds + \frac{dz}{ds} \int Rds \quad \text{hic}$$

Hic quidem nostram figuram iam satis lineis et litteris onustam nolui pluribus lineis ducendis magis perplexam reddere: sed potius conducet eam dissertationem, qua consensum geminae methodi pro statu aequilibrii corporum flexibilium adhibitae demonstravi, debita attentione perlegere: hoc enim modo facile erit, omnia ratiocinia, quibus ibi sum usus ad praesentem casum accommodare. Quin etiam haud difficulter nostra solutio ad fila utcumque elastica extendi poterit, quod, etiamsi non ad praesens institutum nostrum pertineat: tamen maxime dignum videtur, ut hic breuiter doceatur.

§. 6. Quando scilicet nostro filo elasticitas quaecumque tribuitur, non amplius illa momenta virium, quae pro singulis axibus ZP , ZQ et ZR inuenimus, nihilo aequalia sunt statuenda, sed vi elasticae, qua filum inflexioni circa quemque horum axium resistit aequari debet. Hunc in finem pro axe ZP consideretur fili EZ projectio in planum QZR facta, quod scilicet axi ZP erit normale; eiusque quaeratur curuatura in puncto Z , quippe cui elasticitas proportionalis erit censenda. Quia igitur indoles huius projectionis per binas coordinatas y et z exprimitur, erit radius osculi in puncto Z

$$= \frac{(dy^2 + dz^2)^{\frac{3}{2}}}{dy dz - dz dy},$$

cui, cum curuatura sit reciproce proportionalis, pro inflexione circa axem ZP habebimus huiusmodi aequationem:

$$\int dz$$

$$\int dz f Q ds - \int dy f P ds = \frac{D(dyddz - dzddy)}{(dy^2 - dz^2)^{\frac{3}{2}}}$$

similique modo pro binis reliquis axibus habebimus tales aequationes:

$$\int dz f P ds - \int dx f R ds = \frac{E(dxddz - dzddx)}{(dx^2 - dz^2)^{\frac{3}{2}}} \text{ et}$$

$$\int dx f Q ds - \int dy f P ds = \frac{F(dyddx - dxddy)}{(dy^2 - dx^2)^{\frac{3}{2}}}$$

vbi litterae D, E, F exprimunt vires elasticas absolutas, quibus filum cuique inflexioni reluctatur; quae ergo litterae tam quantitates variables quam constantes denotare possunt, si quidem filum non vbique habeat eundem elasticitatis gradum. Hoc igitur modo quasi praeter opinionem istud argumentum de statu aequilibrii filorum tam perfecte flexibilium quam elasticorum ad summum perfectionis gradum perduximus.

Problema generale alterum.

Si filo perfecte flexili in singulis elementis vires quaecunquae fuerint applicatae, determinare motum, quem istud filum, utcumque fuerit impulsus, deinceps prosequetur.

Solutio.

§. 7. Maneant omnia vti in praecedente problemate sunt constituta, vbi $P ds$, $Q ds$ et $R ds$

referunt omnes vires elementares singulis fili elementis applicatas, et quomodocunque hoc filum initio fuerit ad motum concitatum, elapso tempore t habeat situm in figura repraesentatum. Quo posito si longitudo fili indefinita $E Z$ ponatur $= s$, evidens est ternas coordinatas x, y et z puncto Z respondentes vt functiones spectari debere binarum variarum s et t . Porro quemcunque motum elementum $Z z$ habuerit, eum resolui conueniet secundum ternas directiones $Z P, Z Q$ et $Z R$: ac tum celeritas secundum $Z P$ erit $= \left(\frac{dx}{dt}\right)$, et celeritates pro duabus reliquis directionibus $Z Q$ et $Z R$ erunt simili modo

$$\left(\frac{dy}{dt}\right) \text{ et } \left(\frac{dz}{dt}\right) \text{ vnde deducuntur accelerationes}$$

$$\left(\frac{d^2x}{dt^2}\right), \left(\frac{d^2y}{dt^2}\right) \text{ et } \left(\frac{d^2z}{dt^2}\right),$$

ad quas producendas requiruntur vires acceleratrices secundum easdem directiones $Z P, Z Q$ et $Z R$ quae, denotante g altitudinem lapsus in vno minuto secundo, erunt

$$\frac{1}{2g} \left(\frac{d^2x}{dt^2}\right); \frac{1}{2g} \left(\frac{d^2y}{dt^2}\right); \frac{1}{2g} \left(\frac{d^2z}{dt^2}\right).$$

§. 8. Quod si iam massula elementi $Z z = ds$ designetur $= S ds$, vbi S vel est quantitas constans, si scilicet filum fuerit vbique aequae crassum, vel quantitas variabilis, et quidem functio quaequam ipsius s tantum, si crassities fili fuerit variabilis, vires motrices quibus elementum $Z z$ secundum easdem directiones sollicitari debet erunt

$$\frac{S ds}{2g} \left(\frac{d^2x}{dt^2}\right), \frac{S ds}{2g} \left(\frac{d^2y}{dt^2}\right) \text{ et } \frac{S ds}{2g} \left(\frac{d^2z}{dt^2}\right),$$

quam

quam ob rem necesse est, vt istae vires motrices producantur a viribus supra memoratis, quibus totum filum actu vrgeri ponimus, ita, vt summa omnium illarum virium aequilens esse debeat summae istarum. Cum autem, si corpori cuiquam duplicis generis vires fuerint applicatae, quae sibi aequiualeant, manifestum est, si vires vnus generis corpori modo contrario applicentur, tum corpus fore in aequilibrio. Hoc igitur principio vtentes nostro filo in singulis elementis vires illas motrices secundum directiones contrarias applicemus, quod fiet si loco litterarum P, Q et R scribamus istas, P', Q' et R', existentibus

$$P' = P - \frac{s}{g} \left(\frac{d^2 x}{dt^2} \right); \quad Q' = Q - \frac{s}{g} \left(\frac{d^2 y}{dt^2} \right); \quad R' = R - \frac{s}{g} \left(\frac{d^2 z}{dt^2} \right)$$

hocque modo totum filum in aequilibrio erit constitutum.

§. 9. His igitur notatis pro motu quaesito nostri fili habebimus sequentes tres aequationes

I. $\int dz \int Q' ds = \int dy \int R' ds$

II. $\int dz \int P' ds = \int dx \int R' ds$

III. $\int dx \int Q' ds = \int dy \int P' ds.$

Praeterea vero si tensio fili ponatur = T, erit etiam pro hoc casu

$$T = \left(\frac{dx}{ds} \right) \int P' ds + \left(\frac{dy}{ds} \right) \int Q' ds + \left(\frac{dz}{ds} \right) \int R' ds$$

sicque omnia quae ad motum filorum perfecte flexibilium pertinent succincte hic sunt comprehensa.

§. 10. Quin etiam, si filum non fuerit perfecte flexile, sed inflexioni circa ternos axes vtcun-

que relictetur, maneat ut ante elasticitates absolute circa hos axes, litteris D, E, F expressae, siue eae sint constantes siue utcumque variables a sola scilicet variabili s pendentes, et formulae pro motu erunt

$$\int dz \int Q' ds - \int dy \int R' ds = \frac{D(dyddz - dzddy)}{(dy^2 - dz^2)^{\frac{3}{2}}}$$

$$\int dz \int P' ds - \int dx \int R' ds = \frac{E(dxddz - dzddx)}{(dx^2 - dz^2)^{\frac{3}{2}}}$$

$$\int dx \int Q' ds - \int dy \int P' ds = \frac{F(dyddx - dxddy)}{(dy^2 - dx^2)^{\frac{3}{2}}}$$

vbi quidem monendum est, cuique radio osculi id signum $+$ tribui oportere, prout vires sollicitantes postulant. Atque hoc modo vniuersa theoria de aequilibrio et motu filorum tam perfecte flexibilium quam elasticorum, quae quidem adhuc desiderabatur, ad summum perfectionis gradum est euecta.

§. II. Mirum hic merito videtur, quod istae solutiones tribus aequationibus contineantur, dum in eodem plano totum negotium vnica aequatione conficitur. Cum enim hic tres occurrunt coordinatae x, y, z , dum in eodem plano duae tantum adsunt, plus vna aequatione insuper adicienda non opus est ad solutionem determinandam. At si rem accuratius perpendamus, facile reperiemus, tres aequationes inventas ita a se inuicem pendere, ut quaelibet in duabus reliquis iam contineatur, ita ut reuera tota solutio

lutio tantum duabus consistat aequationibus: ad quod ostendendum ternas aequationes inuentas differentiemus atque sequente ordine disponamus

$$I. \quad dyfPds - dxsQds = 0$$

$$II. \quad dzsQds - dyfRds = 0$$

$$III. \quad dxsRds - dzsPds = 0$$

atque iam evidens est, si prima multiplicetur per dz , secunda per dx , ac tertia per dy , tum productorum istorum summam fore

$$I \, dz + II \, dx + III \, dy = 0$$

sicque manifestum est, quamlibet harum aequationum iam in duabus reliquis contineri, ita vt tota solutio duabus tantum aequationibus absoluator, quemadmodum rei natura postulat.

§. 12. Quodsi autem hoc idem criterium ad ternas aequationes nostras pro filis elasticis datas accommodemus, id neutiquam locum habere reperiemus. Quare, cum istud criterium in ipsa rei natura sit fundatum, recte concludimus, in illis vitium quoddam latere, neque effectum vis elasticæ ita secundum ternas nostras directiones resolui posse, vti fecimus, dum pro quolibet plano tantum curvaturam projectionis verae curvæ sumus contemplati. Neque vero etiam theoria elasticitatis in huiusmodi filis ita est explorata, vt hypothesis qua sumus vti certis principiis inniti censeatur; quin potius cogimur eam penitus reicere atque in veram constitutionem superiorum aequationum accuratius in

quirere. Quae inuestigatio, cum non parum ardua videatur, maximum subsidium nobis suppeditabit illud ipsum criterium, quod iam nouimus in illis aequationibus locum habere debere.

Eimendatio formularum tam pro aequilibrio quam motu filorum elasticorum datarum.

Tab. IV.
Fig. 2.

§. 13. Hic igitur ante omnia ad veram curvaturam quae filo in M inducitur est respiciendum, ubi imprimis planum, in quo duo elementa proxima filii erunt sita considerare debemus, quandoquidem duo elementa non in directum posita certum planum determinant, in quo situs erit radius osculi; tum autem dispiciendum erit, subquonam angulo istud planum ad terna nostra plana principalia AOB, AOC et BOC sit inclinatum. Primum igitur attendamus ad verum radium osculi, qui curvaturam filii in puncto M metitur, et qui per analysin non parum taediosam sequenti formula expressus reperitur:

$$\frac{ds^3}{\sqrt{(dy ddx - dx ddy)^2 + (dz ddy - dy ddz)^2 + (dx ddz - dz ddx)^2}}$$

cuius formulae denominator si breuitatis gratia ponatur = ω , cosinus angulorum, sub quibus planum curvaturae ad terna plana principalia inclinatur erunt

$$\text{Pro plano AOB cosinus} = \frac{dy ddx - dx ddy}{\omega}$$

$$\text{Pro plano BOC cosinus} = \frac{dz ddy - dy ddz}{\omega}$$

$$\text{Pro plano AOC cosinus} = \frac{dx ddz - dz ddx}{\omega}$$

quo-

quorum cosinum quadrata in vnam summam collecta faciunt vnitatem, vti natura rei postulat.

§. 14. Quod si iam fili, dum ad inuentam curuaturam cogitur, elasticitas absoluta designetur littera G, ita vt elasticitas qua hęc inflexioni reluctatur sit G, denotante r ipsūm radium osculi, tum ternae aequationes pro aequilibrio nostri fili elastici erunt sequentes, quas ergo in locum earum quae supra sunt datae substitui oportebit.

$$I. \int dy f P ds - \int dx f Q ds = \frac{G(dy d d x - dx d d y)}{d s^3},$$

$$II. \int dz f Q ds - \int dy f R ds = \frac{G(dz d d y - dy d d z)}{d s^3},$$

$$III. \int dx f R ds - \int dz f P ds = \frac{G(dx d d z - dz d d x)}{d s^3}.$$

Pro motu autem tantum opus est loco litterarum P, Q, R scribi P', Q', R'. Quod autem ad tensionem fili attinet, si T denotet vim qua punctum M secundum tangentem versus E tenditur, ea erit

$$T = -\left(\frac{dx}{ds}\right) f P ds - \left(\frac{dy}{ds}\right) f Q ds - \left(\frac{dz}{ds}\right) f R ds$$

vbi iterum loco P, Q, R, scribendo P', Q', R' tensio in statu motus obtinetur.

§. 15. Quo autem certiores fiamus, has formulas recte se habere, eas secundum criterium supra datum examinemus; hunc in finem eas differentiemus et obtinebimus sequentes tres aequationes

$$I. dy f P ds - dx f Q ds = \frac{G(dy d^2 x - dx d^2 y)}{d s^3} - \frac{3G ds (dy d dx - dx d dy)}{d s^4}$$

$$II. dz f Q ds - dy f R ds = \frac{G(dz d^2 y - dy d^2 z)}{d s^3} - \frac{3G ds (dz d dy - dy d dz)}{d s^4}$$

$$III. dx f R ds - dz f P ds = \frac{G(dx d^2 z - dz d^2 x)}{d s^3} - \frac{3G ds (dx d dz - dz d dx)}{d s^4}.$$

Quod.

Quod si iam prima ducatur in dz , secunda in d^2z et tertia in dy , et producta in vnam summam colligantur, tam ex parte sinistra quam dextra omnia membra se mutuo destruere deprehenduntur. Hoc igitur criterium, quoniam locum non esset habiturum, si vllae aliae formulae in loco dextro collocarentur, nobis firmissimum praebet documentum, formulas nostras iam veritati prorsus esse consentaneas, etiamsi fortasse difficile fuerit rationem harum formularum a priori perspicere.

Applicatio horum principiorum ad chordas motu turbinatorio agitatas.

§. 16. Sit igitur proposita chorda EF in punctis E et F fixa, cuius longitudo sit $EF = a$; chorda autem ipsa eius sit generis, cuius si longitudo $= b$ pondus seu massa sit B ; ita vt nostrae chordae massa sit $\frac{Ba}{b}$. Tum vero corda haec tensa sit a vi $ET = T$, cui ergo tensio chordae in puncto E erit aequalis. Iam quicumque motus chordae initio fuerit impressus, elapso tempore $= t$ chorda figuram habeat EZF , vtcunque extra planum tabulae existens, cuius summa portione quacunque $EZ = s$, ex puncto Z in planum tabulae demittatur perpendicularum ZY , hincque ad axem EF ducatur normalis YX , et curua per omnia puncta Y ducta erit projectio chordae in planum tabulae facta; at ex X erigatur perpendicularum $XV = YZ$, eritque punctum V in projectione ad planum, quod per

per lineam EF plano tabulae perpendiculariter in-
sistit, facta; tum vero pro puncto Z vocentur ter-
nae coordinatae $EX = x$, $XY = y$ et $YZ = z$,
eritque etiam $XV = z$, ita ut x et y sint coordi-
natae pro projectione EYF, atque x et z coordi-
natae pro projectione EVF. Vbi notetur, quemad-
modum ex ipsa chordae figura EZF dantur binae
projectiones EYF et EVF, ita vicissim ex binis
projectionibus veram chordae figuram EZF deter-
minari, sicque ad quoduis tempus sufficiet vtramque
projectionem assignasse.

§. 17. Nunc quia calculum nostrum expedire
non licet, nisi pro oscillationibus quam minimis, bi-
nae coordinatae y et z tanquam infinite parvae sunt
spectandae, vtut refragari videatur. Hinc ergo, quia
etiam differentialia dy et dz prae dx quasi euane-
scunt, elementum chordae erit $ds = dx$, atque
adeo abscissa $EX = x$ ipsi arcui $EZ = s$ aequalis
est censenda. Quoniam hanc chordam vbique eius-
dem crassitiei assumimus erit elementi ds massula
 $= \frac{Bds}{b}$, quae cum supra designata fuerit per Sds
erit hic $s = \frac{B}{b}$. Praeterea vero hic quoque, quia
ab ipsa grauitate chordae mentem abstrahere conue-
nit, ternae illae vires P, Q, R erunt nullae: inte-
rim ramen formula $\int P ds$, quoniam omnes vires
secundum directionem EF sollicitantes designat, ten-
sionem in se complectitur, quae, quia in partem
contrariam vergit, erit $\int P ds = -T$; bina autem
reliqua integralia $\int Q ds$ et $\int R ds$ reuera erunt ni-
hilo

hinc aequalia. Quod autem ad accelerationes attinet, quoniam durante motu punctum Z eandem perpetuo tenet distantiam a puncto E, pro eo abscissa $EX = x$ constans manebit, unde erit $(\frac{d^2x}{dt^2}) = 0$ tum vero etiam $(\frac{d^2x}{ds^2}) = 0$, quod inde patet, quod fit $dx = ds$, ideoque $\frac{dx}{ds} = 1$, consequenter $(\frac{d^2x}{ds^2}) = 0$. Sicque solae vires acceleratrices secundum binas reliquas directiones y et z relinquuntur, ex quibus pro motu nostrae chordae colligimus

$$P^t = 0; \quad Q^t = -\frac{B}{2bg} \left(\frac{d^2y}{dt^2} \right) \text{ et } R^t = -\frac{B}{2bg} \left(\frac{d^2z}{dt^2} \right)$$

quibus valoribus substitutis sequentes impetramus aequationes ex §. 17. si modo loco P, Q, R intelligantur P^t, Q^t, R^t

$$\text{I. } -T dy + \frac{B}{2bg} ds f ds \left(\frac{d^2y}{dt^2} \right) = 0$$

$$\text{II. } -\frac{B}{2bg} dz f ds \left(\frac{d^2y}{dt^2} \right) + \frac{B}{2bg} dy f ds \left(\frac{d^2z}{dt^2} \right) = 0$$

$$\text{III. } -\frac{B}{2bg} ds f ds \left(\frac{d^2z}{dt^2} \right) + T dz = 0$$

quarum sufficit sumisse primam ac tertiam, siquidem secunda in his iam continetur; atque hinc ob $dx = ds$ binas sequentes nanciscimur aequationes:

$$\frac{2Tbg}{B} \frac{dy}{ds} = \int ds \left(\frac{d^2y}{dt^2} \right) \text{ et}$$

$$\frac{2Tbg}{B} \frac{dz}{ds} = \int ds \left(\frac{d^2z}{dt^2} \right)$$

§. 18. Ponamus nunc breuitatis gratia coefficientem constantem $\frac{2Tbg}{B} = cc$, ut habeamus illas aequationes:

$$\frac{cc dy}{ds} = \int ds \left(\frac{d^2y}{dt^2} \right) \text{ et } \frac{cc dz}{ds} = \int ds \left(\frac{d^2z}{dt^2} \right)$$

quae

quae denuo differentiatæ per ds diuidendo largiuntur nobis has æquationes

$$c c \left(\frac{d^2 y}{ds^2} \right) = \left(\frac{d^2 y}{dt^2} \right) \text{ et } c c \left(\frac{d^2 z}{ds^2} \right) = \left(\frac{d^2 z}{dt^2} \right)$$

in quibus determinatio omnium plane motuum quos chorda recipere valet continetur. Vtraque autem earum eandem resolutionem admittit, quam pro motu chordæ in eodem plano dedimus. Atque hic manifestum est determinationem binarum variabilium y et z a se inuicem neutiquam pendere, ita ut vtraque seorsim sine vilo respectu ad alterum habito definiri queat; quæ circumstantia sine dubio maximi est momenti, dum omnes motus turbinatorios æque facile definire licebit, atque eos qui in eodem plano absoluuntur.

§. 19. Antequam autem solutionem generalem tradamus, haud incongruum erit, omnes motus regulares et simplices euoluere, qui in nostram chordam cadere possunt, et quoniam resolutio pro vtraque plane est eadem, sufficiet calculum pro altera instituisse. Sit igitur f longitudo penduli simplicis, cuius motui variationes ipsius y respondent, eritque vti constat $\frac{1}{2g} \left(\frac{d^2 y}{dt^2} \right) = -\frac{y}{f}$, quæ bis integrata præbet $y = E \sin. (\alpha + t \sqrt{\frac{2g}{f}})$, vbi, quia arcus s pro constante est habitus, is quomodocunque in constante E contineri poterit. Cum autem sit $\frac{d^2 y}{ds^2} = -\frac{2gy}{f}$ erit etiam

$$c c \left(\frac{d^2 y}{ds^2} \right) = -\frac{2gy}{f}; \text{ erat autem}$$

$$c c = \frac{2Tbg}{B}, \text{ vnde fit } \frac{d^2 y}{ds^2} = -\frac{By}{Tbf}.$$

Y y 2

Posito

Posito igitur

$$\frac{Tbf}{B} = ee, \text{ vt habeamus } \frac{d^2 y}{ds^2} = -\frac{y}{e^2}$$

critque integrale completum

$$y = F \sin. \left(\beta + \frac{s}{e} \right),$$

vbi littera F ob tempus t hic constans sumtum tanquam functio ipsius t spectari potest. Quare vt ambae expressiones ad identitatem reuocentur sumamus

$$E = C \sin. \left(\beta + \frac{s}{e} \right) \text{ et } F = C \sin. \left(\alpha + t \sqrt{\frac{2g}{f}} \right)$$

critque ex binis valoribus coniunctis

$$y = C \sin. \left(\alpha + t \sqrt{\frac{2g}{f}} \right) \sin. \left(\beta + \frac{s}{e} \right).$$

§. 20. Hac aequatione integrali inuenta eam ad casum nostrae chordae accommodemus; ac primo quidem necesse est, vt posito $s = 0$, hoc est in termino E fiat pro omni tempore $y = 0$, cui ergo aequationi vt satisfiat statui oportet $\beta = 0$. Porro vero etiam in altero termino F vbi $s = a$ semper esse oportet $y = 0$, vnde fieri necesse est $\sin. \frac{a}{e} = 0$, id quod infinitis modis euenire potest, scilicet si $\frac{a}{e} = i\pi$, denotante i numerum integrum quemcunque, vnde colligimus $e = \frac{a}{i\pi}$. Erat vero $e = \sqrt{\frac{Tbf}{B}}$ quocirca hinc colligitur longitudo penduli simplicis $f = \frac{Baa}{i\pi\pi Tb}$, hinc erit $\sqrt{\frac{2g}{f}} = \frac{i\pi}{a} \sqrt{\frac{2TbB}{g}} = \frac{i\pi c}{a}$, quibus valoribus substitutis aequatio nostra erit

$$y = C \sin. \left(\alpha + \frac{i\pi c}{a} t \right) \sin. \frac{i\pi s}{a}.$$

§. 20. Primo initio ergo vbi erat $t = 0$ habebimus $y = C \sin. \alpha \sin. \frac{i\pi s}{a}$, quare si hinc elabatur

tantum

tantum tempus t , vt sit $\frac{i\pi ct}{a} = 2\pi$ ideoque $t = \frac{2a}{ic}$, tum chorda in pristinum statum restituitur, hocque tempore chorda binas vibrationes peregrisse censetur, vnde sequitur tempus vnus $= \frac{a}{ic}$ in minutis secundis expressum; vnde patet, eandem chordam innumerabiles motus regulares recipere posse, dum scilicet loco i omnes numeri integri substituuntur. Numerus autem vibrationum, quas chorda singulis minutis secundis edet erit $= \frac{ic}{a}$, qui ergo numerus sonum musicum designat. Sicque eadem chorda innumerabiles sonos edere valet, inter quos maxime eminet fundamentalis, casui $i = 1$ respondens, qui ergo erit $= \frac{c}{a}$: reliqui vero soni his numeris exprimentur $\frac{2c}{a}$, $\frac{3c}{a}$, $\frac{4c}{a}$, $\frac{5c}{a}$, quemadmodum quidem iam inuulgus constat.

§. 22. Pari prorsus modo pro eodem tempore t eademque abscissae x reperitur, altera ordinata

$$z = C' \sin. (\alpha' + \frac{i'\pi ct}{a}) \sin. \frac{i'\pi x}{a}$$

pro qua tempus vnus vibrationis erit $\frac{a}{i'c}$, et sonus inde oriundus $= \frac{i'c}{a}$; sicque vtraque ordinata y et z seorsim motu regulari cietur. Ex ambabus autem coniunctis nascetur duplex sonus, siquidem numeri i et i' fuerint inaequales, quorum alter altero praeualet, prouti coëfficientes C et C' plus vel minus a se inuicem discrepant. At si ambo numeri i et i' fuerint aequales sonus tantum simplex audietur, qui erit $= \frac{ic}{a}$, ex quo hic motus chordae etiam merito pro simplici haberi potest, circa quem sequentia

Y y 3

notasse

notasse iuuabit. 1°. Si praeter $i' = i$ etiam fuerit $a' = a$ erit $y : z = C : C'$, hoc est vbique in eadem ratione; vnde patet singula chordae puncta z per lineas rectas moueri, totumque chordae motum in eodem plano ad tabulam sub certo angulo inclinato fieri, eumque idcirco non esse turbinatorium 2°. At si praeter $i' = i$ fuerit $C' = C$, sed anguli α et α' differant angulo recto, ita vt sit

$$\sin. (\alpha' + \frac{i' \pi c}{a} t) = \cos. (\alpha + \frac{i \pi c}{a} t)$$

tum erit $yy + zz$ quantitas constans. Vnde patet, hoc casu omnia chordae puncta in circulis circa axem EF reuolui, ac tempus vnus reuolutionis fore $= \frac{2ia}{a}$. 3°. Sin autem tam coëfficientes C et C' quam anguli α et α' fuerint inaequales, manente $i' = i$, tum singula chordae puncta in ellipsis circa axem EF reuoluentur. His igitur duobus posterioribus casibus motus reuera erit turbinatorius, et quia sonus inde tantum simplex oritur recte inter motus simplices refertur 4°. Verum si etiam numeri i et i' fuerint inaequales, ita vt simul duo soni generentur, tum singula chordae puncta in aliis lineis curuis circa axem AM reuoluentur, quae pro inaequalitate horum numerorum magis minusue erunt complicatae, et ad altiores gradus linearum pertinebunt.

§. 23. Tribuamus nunc numeris i et i' successiue omnes valores 1, 2, 3, 4, 5 quos recipere possunt, et quia omnes formulae inde oriundae quomodocunque inter se coniungi possunt obtinebimus pro

pro vtraque ordinata y et z sequentes valores generales

$$y = A \sin. \left(\alpha + \frac{\pi c}{a} t \right) \sin. \frac{\pi s}{a} + B \sin. \left(\beta + \frac{2\pi c}{a} t \right) \sin. \frac{2\pi s}{a} \\ + C \sin. \left(\gamma + \frac{3\pi c}{a} t \right) \sin. \frac{3\pi s}{a} + D \sin. \left(\delta + \frac{4\pi c}{a} t \right) \sin. \frac{4\pi s}{a} \text{ etc.}$$

et

$$z = A' \sin. \left(\alpha' + \frac{\pi c}{a} t \right) \sin. \frac{\pi s}{a} + B' \sin. \left(\beta' + \frac{2\pi c}{a} t \right) \sin. \frac{2\pi s}{a} \\ + C' \sin. \left(\gamma' + \frac{3\pi c}{a} t \right) \sin. \frac{3\pi s}{a} + D' \sin. \left(\delta' + \frac{4\pi c}{a} t \right) \sin. \frac{4\pi s}{a} \text{ etc.}$$

Cum igitur hic duplo plures occurrant constantes arbitrariae, quam si motus fieret in eodem plano, etiam multo maior multiplicitas motus locum habere potest, quam in eodem plano; inde autem perpetuo orientur soni ex pluribus simplicibus mixti, prorsus vt Celeberr. *Bernoullius* in motibus qui in eodem plano peraguntur obseruauit; hinc igitur eius theoria maxime ingeniosa infinities ampliozem extensionem adipiscitur, dum simul etiam ad omnes plane motus turbinatorios accommodari potest.

Constructio generalis quibus chordae concitari possunt.

§. 24. Quanquam formulae pro binis ordinatis y et z supra datae, si quidem in infinitum continuentur, omnes plane motus possibiles in se complecti censeri queant: tamen inde neutiquam eos casus resolvere licet, quibus chordae initio tam figura quam motus quicunque fuerit impressus. Pro his igitur casibus omnino necesse est, vt integralia completa

pleta binarum illarum aequationum differentio-differentialium scilicet

$$\left(\frac{d}{dt}\right)^2 y = c c \left(\frac{d}{ds}\right)^2 y \text{ et } \left(\frac{d}{dt}\right)^2 z = c c \left(\frac{d}{ds}\right)^2 z$$

exhibeantur, id quod per functiones arbitrarias perinde praestari potest, ac pro motibus in eodem plano est factum. Denotent igitur characteres Γ et Δ functiones quascunque quantitatum ipsis subiunctarum atque habebimus sequentes determinationes

$$y = \Gamma : (ct + s) - \Gamma : (ct - s) \text{ et } z = \Delta : (ct + s) - \Delta : (ct - s)$$

vbi istae functiones per lineas curvas quascunque siue continuas siue utcumque pro arbitrio ductas repraesentari possunt, dummodo per continuam replicationem super axe ita continuentur, ut omnibus abscissis interuallo $= 2a$ a se inuicem discrepantibus vbique aequales respondeant applicatae. Hoc modo pro vtraque functione liberum nobis relinquitur, super axe cuius longitudo $= 2a$ lineam quamcunque describere, dummodo applicatae in utroque termino fuerint inter se aequales; quae conditio ideo est necessaria, ut, si super eodem axe continuato eadem curuae replicentur, eae inter se cohaereant. Praeterea vero etiam in descriptione harum curuarum cauendum est, ne vsquam earum tangentes ad axem fiant normales, vel adeo in antecedentia vergant.

§. 25. His circa istas functiones praenotatis manifestum est, si tempus t augeatur portione $\frac{2a}{c}$, ita ut loco ct scribendum sit $ct + 2a$, tum vtramque quantitatem y et z pristinum valorem esse recupe-

cuperaturam, ita vt perpetuo post tempus $= \frac{2a}{c}$ tota chorda in eundem statum reuertatur. Quia igitur interea duas vibrationes peregrisse est censenda, patet, cuiusque vibrationis tempus fore $= \frac{a}{c}$, vti supra iam inuenimus. Fieri quidem potest, vt hoc tempus euadat vel duplo vel triplo vel vtcunq; aliquoties minus, quando scilicet ambae functiones ita fuerint comparatae, vt non solum pro abscissis intervallo $= 2a$ distantibus easdem ordinatas referant, sed eadem iam reuertantur post interualla minora $\frac{2a}{2}, \frac{2a}{3}, \frac{2a}{4}, \frac{2a}{5}$ etc. Hocque modo intelligitur, quemadmodum eadem chorda ad plures sonos diuersos edendos concitari possit, qui autem semper secundum numeros 1, 2, 3, 4, 5 etc. progrediuntur, omnino vti praecedens euolutio declarauit.

§. 26. Imprimis autem hic operae pretium erit, eam chordae figuram, quam post tempus $\frac{a}{c}$ accipiet inuestigare, quem in finem loco ct scribamus $ct + a$; tum autem ponamus ordinatas nostras eua-
dere y' et z' eritque

$$y' = \Gamma : (ct + a + s) - \Gamma : (ct + a - s) \text{ et}$$

$$z' = \Delta : (ct + a + s) - \Delta : (ct + a - s).$$

Quia autem per conditionem generalem est

$$\Gamma : (ct + a + s) = \Gamma : (ct - a + s) = \Gamma : (ct - (a - s))$$

similique modo

$$\Delta : (ct + a + s) = \Delta : (ct - (a - s)) \text{ fiet}$$

$$y' = \Gamma : (ct - (a - s)) - \Gamma : (ct + (a - s)) \text{ et}$$

$$z' = \Delta : (ct - (a - s)) - \Delta : (ct + (a - s))$$

Tom. XIX. Nou. Comm.

Z z

Quod

Quod si autem hi valores negative capiantur, perfecte conuenient cum iis, quae casu priore abscissae $a-s$ respondebant. Vnde intelligimus, perpetuo elapso tempore $= \frac{a}{c}$ chordam recepturam esse figuram priori aequalem, sed contrario modo descriptam. Ita si nunc figura chordae fuerit $E M N F$, elapso tempore $= \frac{a}{c}$, quo vna vibratio contigisse censetur, eius figura erit $F m n e$ priori scilicet aequalis, sed duplici modo inuersa: non solum enim ad alteram axis partem cadit, sed etiam, quae figura termino E respondebat nunc termino F respondebit. Hanc igitur ob causam pro toto chordae motu determinando sufficiet, omnes figuras assignasse, quas ab initio vsque ad tempus $t = \frac{a}{c}$ recipiet, quoniam post hoc tempus pristinae figurae siue situ inuerso siue directo recurrent.

Tab. IV. §. 27. Ad hanc igitur constructionem facillime expediendam in quopiam axe capiantur portiones DE, EF, FG, GH etc. longitudini chordae $= a$ aequales, et super binis DEF constituatur prolubitu curva quaecunque $dqtf$, cuius applicatae extremae Dd, Ff sint inter se aequales. Tum vero eadem figura super sequente axis portione F, G, H repetatur; ob rationes autem modo expositas vna repetitio sufficere potest. Tum enim pro tempore quocunque elapso $= t$ (quod semper minus esse potest quam $\frac{2a}{c}$) a puncto E abscindatur spatium $EF = ct$, et a puncto T vtrisque rescindantur interualla TP
et

et $TQ = x$, atque in punctis P et Q ducantur applicatae Pp et Qq, quarum differentia Pp - Qq dabit alterutram ordinatam y vel z: pro vtraque enim duplex huiusmodi scala pro lubitu constitui potest. Nihil quoque refert, quantumvis amplae hae scalae constituentur; si enim differentiae inter binas applicatas Pp et Qq nimis fiant magnae, eas per numerum satis grandem diuidi conueniet, quo ordinatae y et z intra iustos terminos contineantur: vt scilicet excursions chordae pro minimis haberi queant.

§. 28. Talibus igitur binis scalis pro lubitu delineatis, ex vna projectio chordae in planum tabulae facta EYF (fig. 1.) ex altera vero projectio in plano perpendiculari facta EVF (fig. 2.) con-
struetur; ex quibus coniunctis vera chordae figura ad tempus propositum innotescet. Hinc igitur simul figura chordae initialis derivari potest; vbi quidem haud difficulter perspicietur, eandem figuram initialem innumeris modis ex binis scalis resultare posse: quaecumque enim forma vni semissi ef tribuatur, semper altera semissis ed ita describi potest, vt inde data figura initialis conficiatur. Vnde patet, semper has geminas scalas ita formari posse, vt inde non solum data figura chordae initialis, sed etiam motus qui singulis eius punctis imprimi potuerit obtineatur, prorsus vti circa motus chordae in eodem plano factos fusius ostendi. Quemadmodum enim omnes chordae figurae in binas projectiones

resolui possunt, ita etiam eius motus per resolutionem in binas istas projectiones transferri potest.

SUPPLEMENTVM

continens analyfin, pro incuruatione fili in singulis punctis inuenienda.

Tab. IV. §. 29. Consideretur fili elementum quodcun-
Fig. 5. que Zz , pro cuius terminis Z et z sint vt supra ternae coordinatae

$$OX=x, XY=y \text{ et } YZ=z; Ox=x+dx, \\ xy=y+dy \text{ et } yz=z+dz.$$

In plano autem tabulae fit elementum

$$Yy=du=\sqrt{dx^2+dy^2},$$

cuius in plano tabulae ducantur tangentes proximae YT et yt , quibus ipsius fili tangentes ZT et zt occurrant in punctis T et t . Quo facto binae istae tangentes ZT et zt definient planum, in quo bina fili elementa proxima incuruantur; vnde elementum tT productum designabit intersectionem plani istius cum plano tabulae. Quare si ex Y in hanc rectam demittatur perpendicularum YS , iungaturque recta ZS , angulus ZSY metietur inclinationem vtriusque plani; tum vero bina fili elementa proxima a se inuicem declinabunt angula TZt , qui si vocetur $=d\omega$, erit radius osculi in puncto $Z=\frac{ds}{d\omega}$.

§. 30. Nunc primo ad positionem tangentium YT et yt in plano tabulae inueniendam sit angulus

XYT

$XYT = \Phi$, ita vt fit tang $\Phi = \frac{dx}{dy}$, eiusque differentiale $d\Phi$ exprimet angl. TYt . Porro quia recta ZT tangit filum in puncto Z , erit YT subtangens $= \frac{zdu}{dz}$: ipsa vero tangens $ZT = \frac{zds}{dz}$. Hinc igitur pro fitu proximo erit

$$yt = \frac{zdu}{dz} + d \cdot \frac{zdu}{dz} = \frac{zdu}{dz} + du + z d \cdot \frac{du}{dz},$$

vnde fit

$$Yt = \frac{zdu}{dz} + z d \cdot \frac{du}{dz};$$

Eodem modo erit tangens proxima

$$zt = \frac{zds}{dz} + d \cdot \frac{zds}{dz} = \frac{zds}{dz} + ds + z d \cdot \frac{ds}{dz},$$

vnde fit

$$Zt = \frac{zds}{dz} + z d \cdot \frac{ds}{dz}.$$

Quare si in plano tabulae ex T in Yt agatur normalis Tu , erit

$$tu = z d \cdot \frac{du}{dz};$$

similique modo si ex T in tangentem Zt agatur normalis Tv , erit

$$vt = z d \cdot \frac{ds}{dz}.$$

At vero ad hanc normalem Tv ducendum, cum iam ducta sit Tu in Yt , ex hoc puncto u demitti debet in Zt perpendicularum uv , vt habeatur triangulum Tuv ad u rectangulum, ex quo colligetur

$$Tv^2 = Tu^2 + uv^2.$$

§. 31. Vt haec elementa facilius inueniri queant, statuamus

$$dx = p dz \text{ et } dy = q dz, \text{ eritque}$$

$$du = dz \sqrt{pp + qq} \text{ et } ds = dz \sqrt{1 + pp + qq}.$$

His positis in plano tabulae habebimus

$$YT = z \sqrt{pp + qq},$$

et cum sit tang. $\Phi = \frac{p}{q}$, erit angulus elementaris

$$TYt = d\Phi = \frac{qdp - pdq}{pp + qq},$$

vnde fit lineola

$$Tu = \frac{z(qdp - pdq)}{\sqrt{pp + qq}};$$

Tum vero erit

$$tu = \frac{z(pdp + adq)}{\sqrt{pp + qq}};$$

hincque colligitur spatium

$$Tt = z \sqrt{dp^2 + dq^2}.$$

Nunc quia triangulum Ttu simile est triangulo YTS ob

$$YT = z \sqrt{pp + qq}$$

reperietur perpendicularum

$$YS = \frac{z(qdp - pdq)}{\sqrt{dp^2 + dq^2}}.$$

§. 32. Nunc ad elementa extra planum tabulae geminas flectamus acies: et quia est

$$ZT = z \sqrt{1 + pp + qq},$$

eius-

eritque incrementum

$$vt = \frac{z(pp + qd)}{\sqrt{1 + pp + qq}};$$

Quoniam iam inuenimus

$$Tt = z\sqrt{dp^2 + dq^2},$$

ex triangulo rectangulo Tvt erit

$$Tv = z\sqrt{\frac{dp^2 + dq^2 + (qdp - pdq)^2}{1 + pp + qq}}.$$

Hinc igitur cum radius osculi nostri fili pro elemento Zz , quem vocemus $= r$ fit $r = \frac{dz}{d\omega}$, hic vero fit $d\omega = \frac{Tv}{Zt}$, erit $r = \frac{zT.ds}{Tv}$; vnde valoribus substitutis colligimus

$$r = \frac{dz(1 + pp + qq)^{\frac{3}{2}}}{\sqrt{dp^2 + dq^2 + (qdp - pdq)^2}}.$$

§. 33. Ut autem ipsum planum in quo fit ista fili incuruatio, quod simpliciter planum curuaturae vocemus, accuratius cognoscamus, iam nouimus, eius intersectionem cum plano tabulae esse rectam tTS , ad quam si ex S perpendicularis ducatur ZS , triangula tTv et TZS manifesto sunt similia, vnde fiet $Tt : Tv = TZ : ZS$, hincque

$$ZS = \frac{Tv \cdot TZ}{Tt} = \frac{z\sqrt{dp^2 + dq^2 + (qdp - pdq)^2}}{\sqrt{1 + pp + qq}};$$

Ante autem iam inuenimus rectam

$$YS = \frac{z(qdp - pdq)}{\sqrt{dp^2 + dq^2}};$$

quare si \mathcal{I} denotet inclinationem plani curuaturae ad

ad planum tabulae, quia ut vidimus est $\mathcal{S} = ZSY$, erit

$$\cos. \mathcal{S} = \frac{ys}{zs} = \frac{qdp - pdq}{\sqrt{dp^2 + dq^2 + (qdp - pdq)^2}}$$

§. 34. Nunc igitur tantum superest, ut loco litterarum p et q assumptos valores

$$p = \frac{dx}{dz} \quad \text{et} \quad q = \frac{dy}{dz}$$

restituamus: atque si nullum horum differentialium pro constante assumamus habebimus

$$1^\circ. dp = \frac{dzddx - dxddz}{dz^2} \quad 2^\circ. dq = \frac{dzddy - dyddz}{dz^2}$$

Tum vero quia est $\frac{p}{q} = \frac{dx}{dy}$

erit differentiando

$$\frac{qdp - pdq}{qq} = \frac{dyddx - dxddy}{dy^2},$$

hincque

$$qdp - pdq = \frac{(dyddx - dxddy)}{dz^2};$$

quibus valoribus substitutis obtinebimus

$$\sqrt{\frac{dz^2}{1 + pp + qq}} = \sqrt{\frac{dx^2 + dy^2 + dz^2}{dz}} = \frac{ds}{dz}$$

atque

$$\sqrt{dp^2 + dq^2 + (qdp - pdq)^2} = \frac{\sqrt{(dxddx - dxddz)^2 + (dxddy - dyddz)^2 + (dyddx - dxddy)^2}}{dz^2}$$

ex quibus conficitur radius osculi

$$r = \frac{ds^3}{\sqrt{(dxddx - dxddz)^2 + (dxddy - dyddz)^2 + (dyddx - dxddy)^2}}$$

quae expressio prorsus congruit cum ea, quae supra fuit allata. Vbi adhuc notandum est, istam formulam

pro radio osculi ope cuiusdam artificii alibi explicandi ad hanc simpliciore[m] reduci posse :

$$r = \frac{ds^2}{\sqrt{(ddx^2 + ddy^2 + ddz^2 - dds^2)}}$$

At vero pro inclinatione plani curvaturae ad planum tabulae, quod supra secundum axes principales OA, OB, OC per angulum AOB designauimus, eius cosinus hinc colligitur

$$\frac{dyddx - dxddy}{\sqrt{((dzddx - dxddz)^2 + (dzddy - dyddz)^2 + (dyddx - dxddy)^2)}}$$

hincque per analogiam eiusdem plani curvaturae inclinationis ad planum BOC cosinus erit

$$\frac{dzddy - dyddz}{\sqrt{((dzddx - dxddz)^2 + (dzddy - dyddz)^2 + (dyddx - dxddy)^2)}}$$

ac denique inclinationis ad planum COA cosinus erit

$$\frac{dxddz - dzddx}{\sqrt{((dzddx - dxddz)^2 + (dzddy - dyddz)^2 + (dyddx - dxddy)^2)}}$$

qui cosinus etiam conueniunt cum supra allegatis.

§. 35. Caeterum hic nefas esset praetermittere insigne subsidium, quo etiam vis elastica simili modo secundum alias directiones resolui potest, et quo tam vires simplices quam motus resoluere consueuimus. Cum enim ad curuaturam inuentam nostro filo induendam requiratur certum virium momentum, quod in ipso plano curvaturae agat, et quod per radium osculi r huiusmodi formula $\frac{G}{r}$ exprimi posse constat: vbi littera G elasticitatem absolutam denotat, qua filum incuruationi secundum istam plagam resistit, siue ea sit constans siue variabilis,

370 DE MOTV TVRBINAT. CHORDARVM.

nunc ex ipsa tractatione huius argumenti didicimus, quomodo hoc ipsum momentum virium secundum ternam planam AOB, BOC, COA resolui queat, scilicet haec vis elastica $\frac{G}{r}$ per primum cosinum multiplicata dabit vim inde resultantem

$$\text{Pro plano AOB} = \frac{G(dy dx - dx dy)}{ds^2}$$

$$\text{Simili modo pro plano BOC} = \frac{G(dz dy - dy dz)}{ds^2}$$

$$\text{et pro plano AOC} = \frac{G(dx dz - dz dx)}{ds^2}$$

prorsus uti supra obseruauimus. Nunc igitur multo facilius erit istam resolutionem hactenus plane incognitam per rationes solidas et certas confirmare, unde ipsi scientiae ac theoriae elasticitatis haud contemnendum augmentum accedit.