

## N°. CLXXIX.

## PROBLEMA

## STATICO-DYNAMICUM.

TAB.  
LXXXVII  
N°. CLXXIX.  
Fig. 1.

Datum esto Triangulum rectangulum ACB, ex materia non gravi confectum, cujus tribus lateribus accumbant totidem corpora L, M, N, etiam non gravia; ita tamen ut latera, tam Trianguli, quam corporum, in quibus se contingunt, sint laevigatissima & perfecte polita; eum nempe in finem, ut sine ulla frictione, aliave resistentia, super se invicem moveri, vel fluere possint, corpus M super AC, corpus L super AB, & corpus N super CB. Accedat nunc corpori M vis aliqua motrix data, secundum directionem  $pM$  normalem ad hypotenusam AC, quo fiet, ut Triangulum ACB incipiat retropelli continuo in alium situm  $abc$ ; consequenter tria corpora M, L, N, loca quoque sua mutant. Hisce ita positis: Quæritur primo directio motus, tam Trianguli, quam singulorum corporum: Deinde Lex accelerationis singulorum: Ubi quidem ponitur rem ea ratione peragi, ut Triangulum & corpora aliter moveri non possint, quam motu in unoquoque sibi semper parallelo.

## SOLUTIO.

Dicatur massa Trianguli ABC =  $T$ , corporis M =  $M$ , corporis L =  $L$ , & corporis N =  $N$ . Concipiatur jam imprimi corpori M, incumbenti hypotenusæ AC, vim aliquam datam motricem expressam per  $Mt$ , sumendam in prolongata  $pM$  normali ad AC. Dicatur hæc vis motrix =  $m$ . Item Trianguli altitudo AB =  $a$ , basis CB =  $b$ , hypotenusæ AC =  $\sqrt{aa + bb}$  =  $c$ . Triangulum ABC hoc modo pressum

a corpore M, animato jam vi motrice  $m$ , sese subducens, paulo post veniat in situm proximum  $abc$ ; ita ut latera lateribus, singula singulis, maneant, per hypothesin, parallela. Primo manifestum est, punctum M mansurum fluendo in  $Mt$  prolongata recta  $pM$ ; sicuti etiam ductis ML, MN, normalibus ad AB, CB, corpora L & N repellentur in directionibus prolongatis  $MLt$ ,  $MNn$ , a quibus non deviant. Jam vero vis motrix  $m$  absoluta decomponi potest in collaterales, secundum directiones  $Mr$  &  $Ms$ , latera scilicet rectanguli  $Mrt$ : unde nascitur vis in directione  $Mr = \frac{am}{c}$ , & altera in directione  $Ms$

=  $\frac{bm}{c}$ ; id quod patet ex similitudine triangulorum  $Mtr$ ,  $Mts$ , & ACB. Vis illa prior, secundum directionem  $Mr$ , agit simul in Triangulum & corpus adjacens L, eique non obstat corpus N; sed altera vis, secundum directionem  $Ms$ , agit etiam simul in Triangulum & corpus adjacens N, ita ut pariter non obstat corpus L. Vis ista motrix  $m$ , quæ in solo corpore M existit, & illæ duæ  $\frac{am}{c}$ ,  $\frac{bm}{c}$ , in quas resolvitur  $m$ , diminuuntur utique, agendo in Triangulum & hoc mediante, in corpora L & N. Ut igitur inveniatur, quantum per actionem vis primitivæ  $m$  remaneat in corpore M ad progrediendum in sua directione  $Mt$ ; quantum item virium acquirat tam Triangulum in utraque sua directione collateralis, quam corpus L in directione ML, & corpus N in directione MN; annotandum est, quod Lemmatis loco ponitur, in omni actione duorum corporum se mutuo prementium, oriri quandam vim intermediam; quam voco *immaterialem*, quæ æqualiter agit prorsum & retrorsum; in quo consistit Canon ille, *Quod actio & reactio sunt æquales*. Voco autem vim illam *immaterialem*; quia est quasi extra utrumque corpus, atque ad unum non magis pertinet quam ad alterum.

Ordo genuinus nunc postulat; ut; ante omnia, inquiretur in vim istam immaterialem, quæ intercedit inter corpus M, in quo est principium motus, & Triangulum, quod immediate excipit





illius actionem, eamque communicat cum corporibus L & N; unde postea determinabuntur vires motrices in Triangulo corporibusque genitæ, ipsæque proin directiones virium acceleratricium, quibus proportionales sunt velocitates actuales. Sit igitur  $x = vi$  immateriali inter corpus M & Triangulum, quæ directe agit & reagit instar elateris in directione  $Mt$  &  $Mp$ . His ita positis; remanebit in corpore M vis motrix  $= m - x$ , in directione  $pM$ ; Triangulum vero recipit eandem illam vim motricem  $x$  in directione  $Mt$ ; quæ decomposita in collaterales secundum ML & MN, dat eam, secundum directionem ML,  $= \frac{ax}{c}$ , & alteram, secundum directionem MN,  $= \frac{bx}{c}$ . Dividendo autem has vires motrices per suas respectivè massas movendas, habebimus singulorum corporum vires acceleratrices, nimirum  $\frac{m-x}{M} = vi$  acceleratrici corporis M, in directione  $pM$ . Quia vero vis collateralis  $\frac{ax}{c}$  in directione ML movere debet simul Triangulum & corpus L, sicuti etiam altera collateralis  $\frac{bx}{c}$  movenda habet simul Triangulum & corpus N; erit vis acceleratrix in directione ML  $= \frac{ax}{c(T+L)}$ , & altera acceleratrix in directione MN  $= \frac{bx}{c(T+N)}$ . Habebit igitur Triangulum duas vires acceleratrices, in diversis directionibus ML & MN; quæ ut referantur ad communem directionem  $Mt$  corporis M; faciendum est, ut se habet AC ad AB, seu ut  $c$  ad  $a$ , ita  $\frac{ax}{c(T+L)}$  ad quartam  $\frac{aax}{cc(T+L)}$ ; item, ut se habet AC ad CB, seu  $c$  ad  $b$ , ita  $\frac{bx}{c(T+N)}$  ad quartam  $\frac{bbx}{cc(T+N)}$ . Significabunt hæc duæ simul sumptæ  $\frac{aax}{cc(T+L)} + \frac{bbx}{cc(T+N)}$  vim acceleratricem communem expressam per  $Mg$ , quæ simul denotat

notat vim acceleratricem  $\frac{m-x}{M}$  corporis M, in eadem directione: nam corpus M inter movendum, semper adjacere supponitur hypotenusæ Trianguli: unde hæc habebit æquatio  $\frac{m-x}{M}$

$$= \frac{aax}{cc(T+L)} + \frac{bbx}{cc(T+N)}; \text{ adeoque } x = \frac{m}{\frac{aaM}{cc(T+L)} + \frac{bbM}{cc(T+N)} + 1}$$

Ut autem habeatur actualis directio, & quantitas vis acceleratricis ipsius Trianguli; oportet tantum construere novum rectangulum, sumendo super ML partem  $= \frac{ax}{c(T+L)}$ , & super MN aliam partem  $= \frac{bx}{c(T+N)}$ ; quæ erunt latera rectanguli, cujus diagonalis, ex M ducta in angulum oppositum, designabit veram directionem, & vim acceleratricem ipsius Trianguli. Hæc autem diagonalis est utique  $= \frac{x}{c} \sqrt{(\frac{aa}{(T+L)^2} + \frac{bb}{(T+N)^2})}$ ; in quibus omnibus, si pro  $x$  substituatur ejus valor inventus.

$\frac{aaM}{cc(T+L)} + \frac{bbM}{cc(T+N)} + 1$  data erunt singula quæsitæ.

## E X E M P L U M I.

Sint corpora L & N aequalia, erit  $x = \frac{m}{\frac{(aa+bb)M}{cc(T+L)} + 1} = \frac{m}{\frac{M}{T+L} + 1} = m \times \frac{T+L}{M+T+L}$ . Hinc primo vis acceleratrix corporis M, in sua permanente directione  $Mt$ ; seu  $\frac{m-x}{M} = \frac{m}{M+T+L}$ . 2°. Vis acceleratrix corporis L, in sua directione invariabili  $Ll$ ; seu  $\frac{ax}{c(T+L)} = \frac{am}{cM+cT+cL}$ . 3°. Vis acceleratrix corporis N [quod æquale ponitur ipsi L] in sua constante directione  $Nn$ ; seu  $\frac{bx}{c(T+N)} = \frac{bm}{cM+cT+cL}$ . 4°.



4°. Vis acceleratrix ipsius Trianguli, in directione ML, est eadem quæ corporis L, nempe  $\frac{am}{cM+cT+cL}$ ; ejusdemque Trianguli vis acceleratrix, in directione MN, est eadem quæ corporis N, nempe  $\frac{bm}{cM+cT+cL}$ ; unde Trianguli vis acceleratrix actualis, in directione vera diagonalis dicti rectanguli  $= \frac{m}{M+T+L}$ .

## EXEMPLUM II.

Quod si jam ambo corpora L & N sint infinite parva, hoc est æqualia 0, liquet, cum casum esse quo corpus directe, seu perpendiculariter, premit alterum omni vi motrici destitutum; cum quo per consequens vim suam motricem partitur, ita ut utrumque accelerari debeat æqualiter, & in eadem directione, habeatque jam tota massa in unum coalescens eandem vim motricem, quam ante pressionem habuerat solum corpus M: atque hoc est, quod docet, in hoc casu, Regula nostra generalis.

Fit enim  $x = \frac{mT}{M+T}$ ; item  $\frac{m-x}{M} = \frac{m}{M+T}$ ; ut & Trianguli vis acceleratrix actualis in directione diagonalis, quæ jam est ipsa Mt in prolongata pM  $= \frac{m}{M+T}$ .

## EXEMPLUM III.

In casu, quo ponitur  $L=0$  & simul  $N=\infty$ ; idem est, ac si trianguli basis CB moveri vel fluere debeat super plano immobili. Tunc erit  $x = \frac{m}{\frac{aaM}{ccT} + 1} = \frac{mccT}{aaM+ccT}$ ; hic enim, ob  $N=\infty$ , evanescit  $\frac{bbM}{cc(T+N)}$ ; atque, ob eandem rationem, vera directio & vis acceleratrix Trianguli, parallela basi CB, erit  $= \frac{ax}{cT} = \frac{m ac}{aaM+ccT}$ ; corporis vero M vis acceleratrix

leratrix in directione Mt, quæ est  $\frac{m-x}{M}$ , jam fit  $= \frac{aa x}{ccT}$   
 $= \frac{m aa}{aaM+ccT}$ ; unde & ipsæ velocitates actuales, in suis propriis directionibus, Trianguli & corporis prementis M, erunt ut  $\frac{m ac}{aaM+ccT}$  ad  $\frac{m aa}{aaM+ccT}$ ; hoc est ut c ad a, seu ut AC ad AB.

## COROLLARIUM.

Hic casus complectitur etiam Solutionem Problematis olim Petropoli ad me missi; cujus tum dedi Solutionem aliunde petitam, quam videre est in *Comment. Petropol.* Tom. V\*. Propositio huc redibat. Dato Triangulo rectangulo ABC materiali, in plano verticali, cujus basis BC horizontalis liberrime fluere possit super alio plano horizontali immobili: incumbat vero hypotenusæ AC corpus aliquod grave M, quod vi ponderis sui descensum molitur in directione verticali: unde id eveniet, ut Triangulum ab ista pressione retropellatur in directione horizontali CB; interea dum corpus M, quod pariter liberrime fluere possit: ponitur super AC, descendet continuo a puncto M versus C, adhærens nempe indefinenter hypotenusæ AC: Quærebatur itaque, quam habeant rationem celeritates Trianguli retrocedentis, atque corporis M oblique descendentis, quamque hoc habiturum sit directionem actualem; utpote compositam ex directione secundum hypotenusam, & simul ex ea secundum Mt priori normalem. Hoc Problema ex presenti nostro principio facillime solvitur. Decomponatur enim vis gravitatis ponderis M, cujus directio est verticalis; in duas collaterales, unam parallelam hypotenusæ, alteram eidem normalem. Illa, durante actione, non mutatur; hæc vero agit in Triangulum, sicuti supponitur in præcedentis Problematis solutione; unde habebitur celeritas Trianguli super plano horizontali; ut & celeritas corporis M, sed tantum in directione Mt normali ad hypotenusam, cum qua componi de-

Joan. Bernoulli Opera omnia Tom. IV. D d d bet

\* N°. CXLVII. pag. 365, Tom. III. Confer. Numerum sequentem.



bet illa, quæ generatur ex cognita vi motrice in directione parallela hypotenusæ: compositione motus rite peracta, dabitur directio & celeritas actualis corporis M.

## SCHOLIUM I.

Si Corpus M motu actuali moveatur in directione  $p$  M, data velocitate  $v$ , impingatque in Triangulum T, quod percussum simul pellat corpora L & N: erunt, posito corpora non esse elastica, velocitates acquisitæ in eadem ratione, quam hic determinavimus pro simplici pressione. Effectus enim percussiois fit pariter per pressionem, sed promptissimam & quasi momentaneam. Erit igitur  $m$ , seu vis motrix, consideranda tanquam velocitas  $v$  multiplicata per massam M; ut sit ante conflictum quantitas motus  $= Mv =$  vi motrici. Posito itaque hic etiam  $x =$  vi illi immateriali, quæ in conflictu generabitur; invenietur eodem ratiocinio, quo supra factum  $x =$

$$\frac{m}{\frac{aaM}{c(T+L)} + \frac{bbM}{c(T+N)} + 1}$$

hoc est  $= \frac{Mv}{\frac{aaM}{c(T+L)} + \frac{bbM}{c(T+N)} + 1}$ ; qui valor substituatur in  $v$

$= \frac{x}{M}$ , ut habeatur velocitas actualis corporis M, post conflictum, in sua propria directione Mt. Idemque substitutus in  $\frac{ax}{c(T+L)}$  & in  $\frac{bx}{c(T+N)}$ , dabit velocitates actuales corporum L & N, in directionibus suis propriis Ll & Nn: ipsius vero Trianguli T directio, & velocitas actualis, erit quæ ex illis duabus componitur  $= \frac{x}{c} \sqrt{(\frac{aa}{(T+L)^2} + \frac{bb}{(T+N)^2})}$ . Hæc occasione, ostendendum est quam facile inveniatur Regula generalis pro communicatione motus duorum corporum, datis velocitatibus sibi mutuo directe occurrentium. Sit enim corpus A, ejusque velocitas  $a$ , directe insequens corpus B, cujus velocitas minor  $b$ , versus eandem plagam; erit corporis A quantitas motus, seu vis:

vis motrix  $= Aa$ , corporis B vis motrix  $Bb$ . Ponatur jam vis immaterialis per conflictum genita  $= x$ ; manebit ergo in corpore A, vis motrix  $= Aa - x$ , & in corpore B producetur vis motrix  $= Bb + x$ , quæ, divisæ per massas A & B, dabunt utriusque velocitates post ictum  $a - \frac{x}{A}$  &  $b + \frac{x}{B}$ ; quæ, si corpora non sunt elastica, debent esse æquales, adeoque  $a - \frac{x}{A} = b + \frac{x}{B}$ . Unde prodibit  $x = \frac{a-b}{\frac{1}{A} + \frac{1}{B}}$ ; quo substituto in alterutro habebitur  $\frac{Aa+Bb}{A+B}$ , pro velocitate communi, quam ambo corpora habebunt post ictum. Amittit adeoque corpus velocis A aliquem gradum suæ velocitatis, qui erit  $a - \frac{Aa+Bb}{A+B} = \frac{(a-b)B}{A+B}$ , & corpus tardius B acquirat novum velocitatis gradum, qui utique erit  $\frac{Aa+Bb}{A+B} - b = \frac{(a-b)A}{A+B}$ . Quod si jam corpora fuerint elastica; desiderenturque eorum velocitates post conflictum; conceptu sane haud difficile est, duplicandos esse effectus oriundos a compressione elaterii, hoc est, a vi illa immateriali  $x$ , quæ in utramque partem æqualiter se exerit; ita ut quantum velocitatis destruitur in velociori, & quantum velocitatis additur in tardiori per compressionem, tantundem quoque de novo fiat in utroque corpore per restitutionem elaterii. Erit proinde jactura velocitatis in corpore velociori  $A = \frac{(a-b)2B}{A+B}$ , & augmentum velocitatis in tardiori  $B = \frac{(a-b)2A}{A+B}$ ; unde, post collisionem peractam, habebit corpus A velocitatem  $= a - \frac{(a-b)2B}{A+B} = \frac{Aa - Ba + 2Bb}{A+B}$ , & corporis B velocitas erit  $= b + \frac{(a-b)2A}{A+B} = \frac{Bb - Ab + 2Aa}{A+B}$ .

Notandum, si moveatur ante conflictum corpus B in plagam contrariam, idem est ac si dicatur esse  $b$  negativum; mutanda



per consequens sunt signa terminorum, in quibus reperitur *b*. Atque sic prodibit, post ictum in corporibus non elasticis, communis velocitas =  $\frac{Aa - Bb}{A + B}$ . Sed in elasticis, velocitas corporis

$$A = \frac{Aa - Bb - 2Bb}{A + B}, \text{ \& corporis } B \text{ velocitas} = \frac{-Bb + Ab + 2Aa}{A + B}$$

Quæ omnia pulchre conspirant cum Regulis motuum dudum exhibitis, tum a nobis, tum ab aliis, sed per diversas omnino vias erutis.

## SCHOLIUM II.

Ad nostram hanc Theoriam quoque spectat Theorema NEWTONI, propositum in *Princ. Mathematicis Philos. Natur.* Vid. Coroll. IV. Legis III. Libro primo præmissum, quod ita sonat: *Commune gravitatis Centrum corporum duorum vel plurium, ab actionibus corporum inter se, non mutat statum suum vel motus vel quietis; & propterea corporum omnium in se mutuo agentium [exclusis actionibus & impedimentis externis] commune Centrum gravitatis, vel quiescit, vel movetur uniformiter in directum.*

Et si hoc Theorema, elegantissimum quidem, in generali sensu sit propositum; demonstratio tamen NEWTONI minime est generalis. Lector quippe attentus examinaturus longam ratiocinationis *Newtonianæ* deductionem, percipiet, sine magna difficultate, supponi in illa demonstratione, concursum fieri non nisi duorum corporum una vice, mox alia vice duorum aliorum, vel unius eorum, cum tertio; percipiet, inquam, nullo in loco, per totum sermonem, in considerationem trahi casum, quo tria plura corpora, eodem momento simul, in diversis directionibus in se invicem impingunt; cujus casus: neglectio relinquit sane demonstrationem NEWTONI longe imperfectissimam; quæ vix particulam præstat ejus quod promittitur in Propositione generali. Qui defectus ut suppleatur, alia via ineunda est, quam quæ a NEWTONO est tentata. Hanc in rem, nostra idea de viribus immaterialibus inter corpora sibi invicem collidentia concipiendis commodissime adhibetur. Postquam enim ostendimus illas

illas vires nihil aliud esse, quam pressiones, seu vires motrices subitaneas, effectus suos in momento absolventes; res utique referri poterit ad ordinariæ Dynamices principia; ubi duntaxat debito modo applicanda est Propositio illa generalis, cum a nobis, tum ab aliis, dudum demonstrata, quæ hæc est:

*Si dati corporis ABC centrum gravitatis O, sollicitetur a pluribus potentiis, seu viribus motricibus, quarum directiones & quantitates, designentur per rectas datas OD, OE, OF, OG &c. sitque punctum P centrum commune gravitatis punctorum D, E, F, G, instar ponderum aequalium consideratorum; Dico rectam OP fore directionem, secundum quam movebitur centrum gravitatis O corporis ABC, & quidem motu sibi semper parallelo, sive accedendo versus P, sive ab eodem recedendo, prout vires motrices sunt vel trahentes vel pellemes.*

Nunc quidem non est ex instituto nostro, generalem facere applicationem hujus Propositionis, ad demonstrandum Theorema *Newtonianum*, in omni extensione sumtum; sufficit indicasse rei fundamentum, ut alii, quibus vacat & volupe est, laboris & calculi molestiam subeant.

## N°. CLXXX.

## CONTINUATIO TRACTATIONIS

*De descensu corporis gravis, super hypotenusam Trianguli rectanguli mobilis super plano horizontali immobili.*

Videatur Numerus CXLVII, pag. 365 & seq. Tom. III.

Sensus hujus Problematis, cujus Solutio a me petebatur, in hoc consistebat, quod ita sonat: Sit ACK triangulum materiale, rectangulum in K, quod super plano horizontali DH, sine omni frictione, moveri possit. Sit etiam corpus grave *m*, quod super hypotenusam AC positum sua gravitate descendat, pariter sine frictione; quo fiet ut, descendente corpore *m*,  
Ddd 3 „ Trian-

T A B  
LXXXVII.  
N°. CLXXXIX.  
Fig. 2.

T A B  
LXXXVII.  
N°. CLXXXIX.



Triangulum jugiter ab eo pressum retrocedere cogatur. Quæritur tum corporis, tum Trianguli velocitas; tum etiam via AP, quam corpus ex motu composito describit, atque utriusque Lex accelerationis?

Solutio, quam statim exhibueram in *Comment. Petrop.* Tom. V. pag. 11 & seq. anno scilicet 1730, placuit Eruditis, deditque quibusdam, ut audio, occasionem solvendi Problema in majori extensione. Solutiones autem eorum, quæ nusquam adhuc extant, quantum scio, nondum vidi. Assumeram in solutione mea hypotenusam AC esse lineam rectam; deinde velocitatem initialem utriusque, tam corporis, quam Trianguli, esse nullam; hoc est, utrumque incipere motum suum a quiete; contentus equidem tractasse Problema sub ea, qua proponebatur, conditione, neque tum cogitans de conditionum amplificatione. Nunc superadduntur duæ conditiones, quæ Problema reddunt generalius: prima hæc est, ut pro recta hypotenusa AC substituatür linea curva qualiscunque data: conditio altera, ut corpus  $m$  habeat velocitatem initialem datam, quando incipit descendere. Id quod facit duo nova Problemata; quibus ut satisfacere, non operosum mihi fuit observare Formulas meas, pro determinatione virium acceleratricium corporis & Trianguli, accommodari posse ad præsens negotium. Ibi enim demonstratum dedi, quod vis acceleratrix corporis  $m$ , in directione hypotenuse, sit =  $\frac{gacM}{ccM - bbm}$ , & vis acceleratrix Trianguli, in directione horizontali, sit =  $\frac{gabm}{ccM - bbm}$ , ubi supponitur  $g$  = vi acceleratrici naturali corporum gravium, item  $a$ ,  $b$ , &  $c$  = tribus lateribus Trianguli, nimirum altitudini, basi, & hypotenuse, tandemque  $M$  = aggregato massarum Trianguli & corporis  $m$ .

Cum autem, ob rectitudinem hypotenuse, constans maneat ejus inclinatio ad horizontem, ubicunque in illa reperiatür corpus  $m$ ; patet hujus corporis vim acceleratricem, in directione hypotenuse, fore uniformem, per totum decursum super hypotenusa.

Aliter

Aliter se res habet, si hypotenusa non est linea recta, sed curva: tunc enim inclinatio ejus ad horizontem est variabilis. Unde variabilis etiam erit vis acceleratrix, in decursu corporis  $m$  per hypotenusam curvilineam; ut & altera vis acceleratrix ipsius Trianguli in directione horizontali; utpote quæ etiam variabilis fiet. Hoc non obstante, inservire possunt nostræ Formulæ ad determinandas istas vires, pro quolibet descensu super hypotenusa curvilinea. Analyfis nostra infinitesimalis huic negotio succurrit. Ecce quomodo.

Ponamus Triangulum rectangulum AKC, mobile super plano horizontali DH, habere pro hypotenusa lineam curvam quamcunque datam AEC, super qua descendens corpus grave  $m$  pervenerit jam ad E, percursum porro particulam Ee, quæ tanquam elementum curvæ pro recta censetur. Ductis igitur applicatis EN, en, ad axem AK, huicque parallela EF; sit AN =  $x$ , NE =  $y$ , Nn vel EF =  $dx$ , eF =  $dy$ , Ee =  $dr$ ; habebimus Triangulum rectangulum EFe, cujus hypotenusa est lineola recta Ee, quam dum percurrit corpus grave  $m$ , considerari poterit [durante hoc tempusculo, quod vocetur  $dt$ ] Triangulum EFe, tanquam representans partem figuræ triangularis rectilineæ AKC, mobilis super plano immobili horizontali DH. Hinc, si in Formulis, pro casu vulgari in *Commentariis Petropolit.* soluto, substituantur pro  $a$ ,  $b$ ,  $c$ , earum representantes  $dx$ ,  $dy$ ,  $dr$ , prodibunt  $\frac{gM dx dr}{Mdr^2 - mdy^2}$  &  $\frac{gm dx dy}{Mdr^2 - mdy^2}$ ; quæ, durante tempusculo  $dt$ , expriment vires acceleratrices; prior nempe corporis  $m$  descendendi per lineolam Ee, & altera systematis  $M$ , retrocedendi in directione horizontali DH.

Determinatis ita viribus acceleratricibus, reliqua omnia independent. Dicatur enim, brevitatis gratia, vis acceleratrix inventa  $\frac{gM dx dr}{Mdr^2 - mdy^2} = A$ , & altera  $\frac{gm dx dy}{Mdr^2 - mdy^2} = B$ ; item velocitas, qua corpus  $m$  percurrit Ee vel  $dr = u$ ; & velocitas, quam tum habebit Triangulum in directione horizontali =  $v$ , tempusculum quo incrementa velocitatum  $du$  &  $dv$  generantur.



nerantur  $= dt$ ; unde ex Principiis Dynamicis fluunt sequentia:  
 1<sup>o</sup>.  $Adt = du$ , &  $Bdt = dv$ ; adeoque  $A : B = du : dv$ ; unde  
 de  $dv = \frac{Bdu}{A}$ ; 2<sup>o</sup>. Ob  $dt = \frac{dr}{u}$ , erit  $\frac{A dr}{u} = du$ , seu  $A dr$   
 $= u du$ ; id quod dat  $u = \sqrt{\int 2A dr}$ , & differentiando,  $du =$   
 $\frac{A dr}{\sqrt{\int 2A dr}}$ . 3<sup>o</sup>. Substituto hoc valore habebimus  $\frac{B du}{A}$ , seu  $dv$   
 $= \frac{B dr}{\sqrt{\int 2A dr}}$ , ipsamque proin  $v = \int \frac{B dr}{\sqrt{\int 2A dr}}$ .

Ordo nunc postulat, ut determinemus viam ipsam, quam  
 corpus  $m$  motu complicato sequitur inter descendendum; hoc  
 est lineam veram ABP quam actualiter describit. Hunc in finem,  
 resolvenda est velocitas per  $Ee$ , in velocitatem verticalem  
 per  $EF$ , & horizontalem per  $Fe$ ; faciendo itaque, ut se habet  
 $Ee$  ad  $EF$ , seu ut  $dr$  ad  $dx$ , ita  $u$  seu  $\sqrt{\int 2A dr}$  ad quartam  
 $\frac{dx \sqrt{\int 2A dr}}{dr} =$  velocitati per  $EF$ ; sic pariter ut  $dr$  ad  $dy$ , ita

$\sqrt{\int 2A dr}$  ad  $\frac{dy \sqrt{\int 2A dr}}{dr} =$  velocitati in directione horizontali;  
 quæ velocitas est relativa ad mobilitatem Trianguli mixtilinei  
 AKC. Ut vero habeatur velocitas realis, seu absoluta, qua  
 scilicet corpus  $m$ , respectu plani horizontalis immobilis, progreditur  
 a plaga H ad plagam D, auferenda erit  $v$ , seu velocitas  
 Trianguli, quæ est  $\int \frac{B dr}{\sqrt{\int 2A dr}}$ , retrocedens in plagam contra-  
 riam a D versus H, una cum ipso corpore  $m$ ; quo facto, ha-  
 bebimus corporis  $m$  velocitatem absolutam, in directione hori-  
 zontali  $HD = \frac{dy \sqrt{\int 2A dr}}{dr} - \int \frac{B dr}{\sqrt{\int 2A dr}}$ .

His præmissis, natura lineæ quæ sitæ ABP determinatur hunc  
 in modum. Concipiamus Triangulum mobile AKC, in suo situ  
 initiali, aliudque simile Triangulum, sed immobile, accumbens &  
 congruens cum priori AKC existente in situ initiali; in hoc Trian-  
 gulo immobili fingamus descriptam esse lineam ABP, cujus natu-  
 ram querimus. Sint in ea applicatæ proximæ BN, vel  $bn = z$ , diffe-  
 rentialis  $bb = dz$ : eritque proin  $dx$  ad  $dz$ , ut velocitas per  $dx$  ad ve-  
 loci-

locitatem per  $dz$ ; hoc est, ut  $\frac{dx \sqrt{\int 2A dr}}{dr}$  ad  $\frac{dy \sqrt{\int 2A dr}}{dr} - \int \frac{B dr}{\sqrt{\int 2A dr}}$ ;  
 unde emergit æquatio  $dz \sqrt{\int 2A dr} = dy \sqrt{\int 2A dr} -$   
 $dr \int \frac{B dr}{\sqrt{\int 2A dr}}$ ; exprimens naturam lineæ ABP, quam corpus  $m$   
 actualiter describit in plano verticali immobili, quod super DH  
 erectum concipitur, & congruens cum plano mobili AKC in  
 situ initiali. Divisa æquatione per  $\sqrt{\int 2A dr}$ , prodit valor ip-  
 sius  $dz = dy - \frac{dr}{\sqrt{\int 2A dr}} \times \int \frac{B dr}{\sqrt{\int 2A dr}}$  generalissime pro quali-  
 bet linea AEC, sive recta sit, sive curva.

## COROLLARIUM I.

Si fuerint  $A$  &  $B$  quantitates constantes, incidimus in casum  
 Trianguli rectilinei AKC, resoluti in *Commentariis* citatis. Re-  
 vera hoc docebit æquatio inventa, quæ nunc hanc faciem induit

$dz = dy - \frac{B}{A} \times \frac{dr}{\sqrt{\int 2A dr}} \times \int \frac{dr}{\sqrt{\int 2A dr}}$  vel [simplici integratione  
 denominatoris  $\sqrt{\int 2A dr}$  adhibita] hanc  $dz = dy - \frac{B}{A} \times \frac{dr}{\sqrt{2r}} \times$

$\int \frac{dr}{\sqrt{2r}}$ ; cui æquivalet ista  $dz = dy - \frac{B}{A} \times dr$ . Quæ porro in-  
 tegrata simpliciter, dat, in terminis finitis, hanc æquationem

$z = y - \frac{Br}{A}$ , quæ evidenter monstrat lineam ABP esse rectam.

Ut autem pateat eandem esse cum illa quam dedimus in *Com-  
 ment. Coroll. 11*\*, ponamus puncta E, B, N, pervenisse ad lo-  
 ca infima C, P, K; & ita erit  $z = PK$ ;  $y = CK$ , seu  $b$ ;  $r =$   
 $AC$ , seu  $c$ , & cum præterea per *Coroll. 1*, sit  $B : A = bm : cM$ ;  
 erit  $PK = CK - \frac{bm \times AC}{cM}$ ; adeoque  $CK - PK$ , seu  $CP$ ,

$= \frac{bm \times AC}{cM} = [ob AC = c] \frac{bm}{M} = [ob CK = b]$

$\frac{m}{M} \times CK$ ; quod prorsus conspirat cum *Coroll. 2* loci citati.

Joan. Bernoulli Opera omnia Tom. IV. E e e Co-

\* Pag. 370, Tom. III.



## COROLLARIUM II.

Posito eodem casu Trianguli rectilinei AKC; ut inveniatur æquatio inter coordinatas AN & NB, hoc est, inter  $x$  &  $z$ , exprimens naturam lineæ ABP, quam corpus  $m$  realiter describit; id tantum agendum est, ut in æquatione modo ante inventa  $dz = dy - \frac{B}{A} \times \frac{dr}{\sqrt{2r}} \times \int \frac{dr}{\sqrt{2r}}$ , substituuntur valores quantitatum  $dy$ ,  $dr$ ,  $r$ , &  $\frac{B}{A}$ ; nempe  $\frac{bdx}{a}$  pro  $dy$ ,  $\frac{cx}{a}$  pro  $r$ ,  $\frac{c dx}{a}$  pro  $dr$ , &  $\frac{bm}{cM}$  pro  $\frac{B}{A}$ : quo factò, & reductione peracta, prodibit  $adz = bdx - \frac{bm}{M} \times \frac{dx}{\sqrt{2x}} \times \int \frac{dx}{\sqrt{2x}}$ , ubi per simplicem integrationem quantitatis  $\frac{dx}{\sqrt{2x}} \times \int \frac{dx}{\sqrt{2x}}$ , mutaretur æquatio in hanc  $adz = bdx - \frac{bmdx}{M}$ ; rursusque simpliciter integrando, haberetur  $az = bx - \frac{bm x}{M}$ ; seu  $z = \frac{bx}{a} - \frac{bm x}{aM}$ ; quæ æquatio, respectu habito ad valorem litterarum, est eadem cum inventa  $z = y - \frac{Br}{A}$ , per quam denotari vidimus lineam ABP esse rectam.

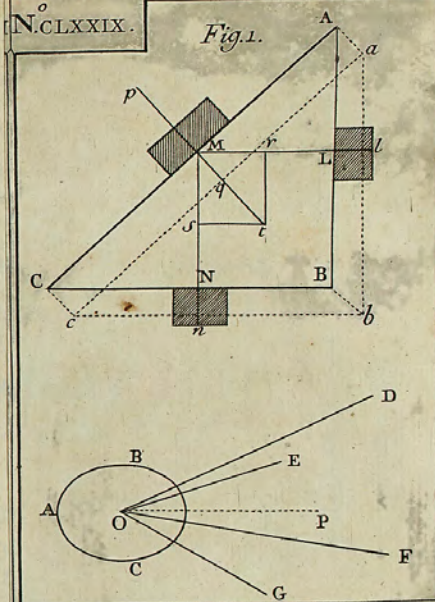
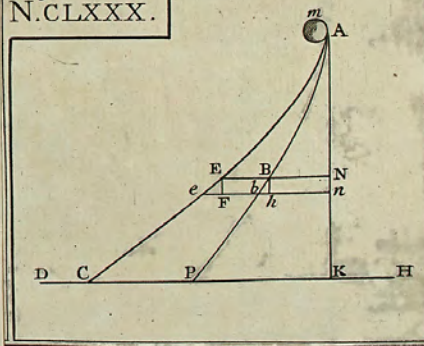
## COROLLARIUM III.

Quod si vero, in æquatione  $adz = bdx - \frac{bm}{M} \times \frac{dx}{\sqrt{2x}} \times \int \frac{dx}{\sqrt{2x}}$ , integretur  $\frac{dx}{\sqrt{2x}}$  in tota sua latitudine, ita ut fiat  $\int \frac{dx}{\sqrt{2x}} = \sqrt{2x} - \sqrt{2q}$ ; auferendo scilicet a simplici integrali  $\sqrt{2x}$  adhuc arbitrarium aliquod constans  $\sqrt{2q}$ ; emerget inde  $adz = bdx - \frac{bm}{M} \times \frac{dx}{\sqrt{2x}} \times (\sqrt{2x} - \sqrt{2q})$ ; seu  $adz = bdx - \frac{bmdx}{M} \times \frac{\sqrt{2x} - \sqrt{2q}}{\sqrt{2x}}$ ; quod simpliciter integratum, dat hanc æquationem

alge-

N<sup>o</sup>. CLXXXIX.

Fig. 1.

N<sup>o</sup>. CLXXX.



GRAVIS

I.

C; ut inveniatur  
 ft, inter  $x$  &  $z$ ,  
 e realiter describit;  
 odo ante inventa  
 valores quantita-  
 $\frac{x}{a}$  pro  $r$ ,  $\frac{c dx}{a}$  pro  
 peracta, prodibit  
 simplicem integra-  
 uatio in hanc  $adz$   
 ando, haberetur  $az$   
 æquatio, respectu  
 inventa  $z=y-$   
 esse rectam.

I I.

$$-\frac{bm}{M} \times \frac{dx}{\sqrt{2x}} \int \frac{dx}{\sqrt{2x}}$$

at  $\int \frac{dx}{\sqrt{2x}} = \sqrt{2x}$

ali  $\sqrt{2x}$  adhuc ar-

de  $adx = bdx -$

$$= bdx - \frac{bm dx}{M}$$

hanc æquationem  
 alge-



N.<sup>o</sup>.CLXXVIII N.<sup>o</sup>.CLXXX.

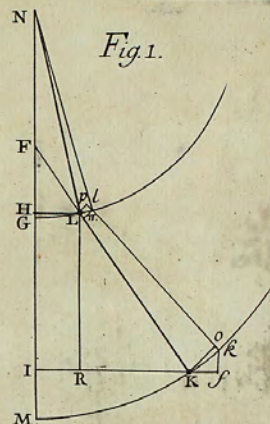


Fig.1.

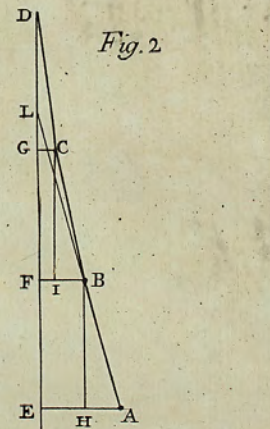


Fig.2.

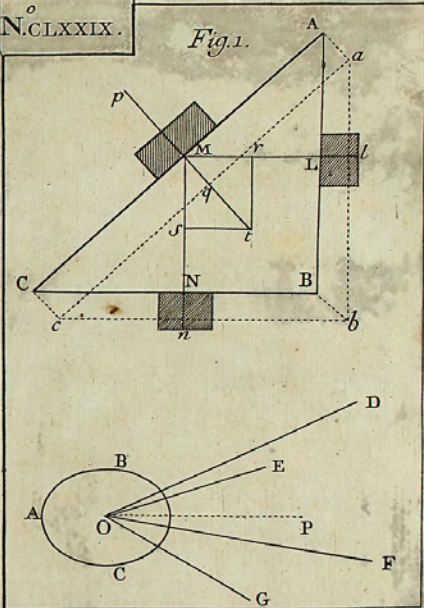
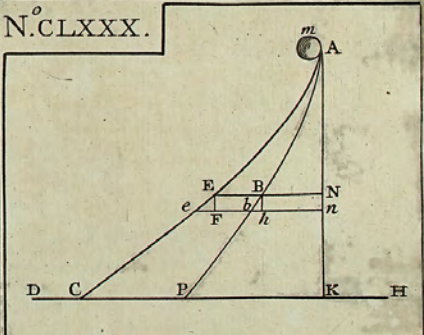
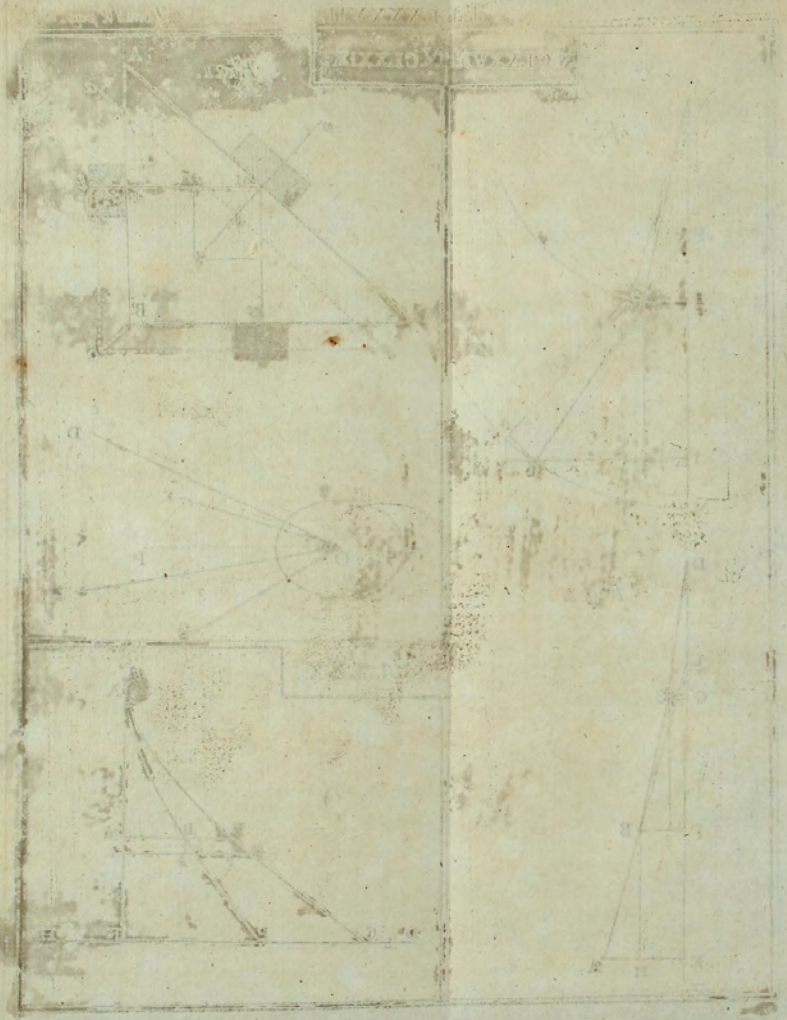


Fig.1.



N.<sup>o</sup>.CLXXX.





SUPER HY

algebraicam  $az =$   
 metria, & posito  
 dat  $aaM^2zx$   
 $(aMz - bTx)$

Observabunt  $A$   
 equationem esse a  
 rectam, in casu q

Ponamus igitur v  
 sed eam esse, qua  
 casu simplici a me  
 partem respondent  
 tem nominemus =  
 pus  $m$  incipiat mo  
 eo momento, que  
 co, inquam, fore  
 tur prædictam Para

PROBLE

Ge.

Vide Princip. P.

Numeru

**T**Endat vis gra  
 tum datum ge  
 quiritur tum Medi  
 ex densitate, & veloc  
 in data quavis linea c  
 resistemia ipsa in loci  
 Confer Acta Lips. 1712





algebraicam  $az = bx - \frac{bmx}{M} + \frac{2bm\sqrt{gx}}{M}$ ; quæ liberata ab asymmetria, & posito  $T$  pro massa Trianguli quæ est  $M - m$ ; dat  $aM^2zz - 2abMTxz + bbT^2xx = 4bbmmgx$ ; seu  $(aMz - bTx)^2 = 4bbmmgx$ .

Observabunt Analystæ, si calculum inire voluerint, hanc æquationem esse ad Parabolam; quæ autem degenerat in lineam rectam, in casu quo assumta  $g = 0$ .

Ponamus igitur velocitatem initialem corporis  $m$  non esse nullam, sed eam esse, quam acquireret in directione hypothensæ, in casu simplici a me olim soluto, postquam super ea percurrisset partem respondentem altitudini verticali  $= g$ ; quam velocitatem nominemus  $= v$ : Dico, si hac velocitate initiali  $v$ , corpus  $m$  incipiat moveri super hypothensam Trianguli rectilinei; eo momento, quo ipsum Triangulum est adhuc in quiete: dico, inquam, fore ut corpus  $m$ , suo motu vero continuo, sequatur prædictam Parabolam.

Nº. CLXXXI.

PROBLEMA NEWTONIANUM

*Generaliter conceptum & solutum.*

*Vide Princip. Phil. Nat. Lib. 2. Prop. 10. p. 252. Edit. 3.*

aut

Numerum LXXXVII. pag. 481. Tom. I.

**T**Endat vis gravitatis data quacunq[ue] lege variabilis, ad punctum datum quodcunq[ue]; siq[ue] resistentia qualiscunq[ue]. Requiritur tum Medii densitas in locis singulis [si nimirum resistentia ex densitate, & velocitate, quocunq[ue] modo detur], quæ faciat ut corpus in data quavis linea curva moveatur; tum corporis velocitas, & Medii resistentia ipsa in locis singulis.

Confer Acta Lips. 1713. pag. 121. & seq. aut Numerum XC, pag. 542 & seq. Tom. I.



## TYPUS SOLUTIONIS ANALYTICÆ.

T A B.  
LXXXVIII.  
N°. CLXXXI.  
Fig. 1.

Sit distantia =  $x = XC$ ,  $Cc = ds$ ,  $bc = dy$ ,  $Cb = dx$ ; velocitas in  $C = v$ , vis centralis =  $fx$ : Erit vis tangentialis =  $\frac{fdx}{ds}$ ; vis normalis =  $\frac{fdy}{ds}$ . Sit item resistentia =  $R$ ; densitas =  $D$ ; radius evolutæ =  $r = CO$ ; angulus contactus =  $\frac{Cc}{CO} = \frac{ds}{r}$ . Erit vis centrifuga =  $v$  normali, hoc est,  $\frac{vv}{r} = \frac{fdy}{ds}$ ; unde  $vv = \frac{frdy}{ds} = \frac{fdy}{c}$ . Ergo jam inventa est velocitas, ex data vi centrali & natura curvæ.

Porro ex natura accelerationis patet, fore [sumtis signis superioribus pro ascensu, & inferioribus pro descensu]  $fdx \pm Rds = -v dv = -\frac{1}{2} d(\frac{v^2}{c})$ . Unde invenitur  $R = \frac{fdx + \frac{1}{2} d(\frac{v^2}{c})}{\mp ds}$ .

Adeoque etiam resistentia habetur ex data vi & natura curvæ, & quidem independenter a lege densitatis. NEWTONUS autem, non putans hoc fieri posse, determinandam suscepit primo densitatem, atque ex ea & ex velocitate postea quæsit vis resistentiam: quæ via, cum sit inversa & parum naturalis, illum præcipitem dedit in calculum longe operosissimum & absurdum; etiam si casus quem proponit sit particularissimus.

Ipsa vero densitas  $D$  nunc nullo labore obtinetur. Ponatur enim  $R = v^n D$ , hoc est, resistentia proportionalis non tantum quadrato velocitatis [ut supponit NEWTONUS] sed cuicunque dignitati velocitatis multiplicatæ per densitatem. Erit utique

$$D = \frac{R}{v^n} = \frac{fdx + \frac{1}{2} d(\frac{v^2}{c})}{\mp ds (\frac{v^2}{c})^{\frac{n}{2}}} = \frac{c^{\frac{n}{2}} f dx}{\mp ds (f dy)^{\frac{n}{2}}} + \frac{\frac{1}{2} d(\frac{v^2}{c})^{\frac{n-2}{2}}}{ds}$$

Hinc etiam tempus  $t$  facillime deducitur: nam  $dt = \frac{ds}{v} = \frac{ds\sqrt{c}}{\sqrt{f dy}}$ ; adeoque  $t = \int \frac{ds\sqrt{c}}{\sqrt{f dy}}$

Esto

Esto exemplum NEWTONI [v. p. 254, aut pag. 485 Tom. I.] ubi curva PFQ est semicirculus; vis tendens perpendiculariter ad horizontem uniformis, adeoque invariabilis;  $\frac{dx}{ds} = \frac{AC}{AQ}$ ;  $\frac{dy}{ds} = \frac{HC}{AQ}$ ;  $c = \frac{ds}{r} = \frac{HI}{AQ}$ . Unde  $v = \sqrt{\frac{f dy}{c}} = \sqrt{\frac{f dy \times AQ}{HI}} = \sqrt{f \times HC}$ . Hoc est, ob datam  $f$ , erit velocitas  $v$  ut  $\sqrt{CH}$ ; sicuti habet NEWTONUS, p. 256. l. 4. \*

Porro  $R = \frac{fdx + \frac{1}{2} d(\frac{v^2}{c})}{\mp ds} = \frac{f \times MI + \frac{1}{2} d(f \times HC)}{\mp HI} = \frac{f(MI + \frac{1}{2} MI)}{f \times (AC + \frac{1}{2} AC)} = \frac{3f \times AC}{\mp 2AQ}$ . Adeoque  $R : f = 3AC : \mp 2AQ$ , ut NEWTONUS ibidem [sed in prima Editione errabat †, nec animadvertit errorem, nisi me monente]. Ideoque tantum descensus est possibilis physice.

Densitas ita habetur  $D = \frac{R}{vv} = \frac{3f \cdot AC : \mp 2AQ}{CH}$ , adeoque, ob datas  $f$  &  $AQ$ , erit  $D$  ut  $\frac{AC}{CH}$ ; sicuti NEWTONUS invenit, p. 255, l. ult., & p. 256, l. 1. †, sed via inversa quæsit vit primo, quod nostra naturali via ultimo datur sponte.

Poterat etiam tempus determinari, quia nempe  $dt = \frac{ds}{v} = \frac{HI}{\sqrt{CH}}$ . Hinc  $t = \int \frac{HI}{\sqrt{CH}} = \int \frac{ds}{\sqrt{x}} = \int \frac{a dx}{\sqrt{(aax - x^2)}}$ , cujus quantitatis integratio pendet a rectificatione curvæ Lemniscatæ, ut olim docui in constructione Isochronæ Paracentricæ §. Atque ex formula  $t = \int \frac{ds}{\sqrt{x}}$  patet tempus per arcum FH esse æquale tempori semi-oscillationis Penduli suspensi ex

Ecc 3 cen.

\* pag. 488. Col. 2. lin. 1. & 2. Tom. I.

† Tom. I. pag. 487. Col. 1. lin. 6, 5, 4 à fine.

‡ Ibid. Col. 1 & 2.

§ N°. XIX. pag. 120. Tom. I.

T A B.  
LXXXVIII.  
N°. CLXXXI.  
Fig. 2.





centro A, & describentis arcum HF; concipiendo figuram inverſam, ſive ſemi-peripheriam PFQ deſcriptam infra diametrum PQ.

Sit nunc curva propoſita Spiralis Logarithmica, inque ejuſ umbilico ſit centrum virium, quod unicum eſt exemplum a NEWTONO prolatum curvarum, in quibus centrum virium in diſtantia eſt finita. Hoc autem Exemplum per methodum noſtram eſt faciliſſimum. Quia enim radius evolūtæ Spiralis eſt PO,

T A B.  
LXXXVIII.  
N°. CLXXXI.  
Fig. 3.

[Vid. Fig. NEWTONI. pag. 275, vel 276] erit angulus contactus, ſeu  $c = \frac{ds}{PO} = \frac{dy}{x}$ . Hinc formula noſtra generalis . . .

$$R = \frac{fdx + \frac{1}{2}d\left(\frac{fdy}{c}\right)}{\frac{ds}{x}} \text{ mutatur in hanc, } R = \frac{fdx + \frac{1}{2}d(fx)}{\frac{ds}{x}} = \frac{\frac{3}{2}fdx + \frac{1}{2}xdf}{\frac{ds}{x}}$$

comprehendentem omnia quæ NEWTONUS

oſto paginis operoſe pertractat \*. Ponatur primo  $f = x^m$ ; ſitque ratio conſtans  $ds$  ad  $dx$ , ut  $1$  ad  $q$ ; habebitur  $R = \frac{\frac{3}{2}fdx + \frac{1}{2}xdf}{\frac{ds}{x}}$

$$= \frac{(3+m).qx^m}{\frac{ds}{x}}. \text{ Hinc reſiſtentia eſt proportionalis vi centrali.}$$

Velocitas  $v \left[ \frac{fdy}{c} \right] = \sqrt{fx} = \sqrt{x^{m+1}}$ . Ponatur porro  $D$ ,

$$\text{ſeu } \frac{R}{v}, \text{ ſeu } \frac{(3+m).qx^m}{\frac{ds}{x}} = \frac{1}{x} = x^{-1}, \text{ faciend-}$$

dum erit  $\frac{2m-mn-n}{2} = -1$ , unde  $n = \frac{2m+2}{m+1} = 2$ . Ergo

manente  $f = x^m$ , &  $D = \frac{1}{x}$ , ſupponendo cum NEWTONO reſiſtentiam eſſe in duplicataratione velocitatum, & ſimplici denſitatum, corpus ſemper gyari poteſt in Spirali Logarithmica; quæ eſt Propoſitio NEWTONI, ſed in omni amplitudine ſumta, quam ipſe nimis reſtrinxit præter neceſſitatem. Vid. *Act. Lipſ.* 1713, pag. 125 f. CO.

\* Tom. I. pag. 495, & ſeq. † N°. XC. pag. 548, Tom. I.

## COROLLARIUM I.

Quia vis centrifuga  $\frac{vv}{r} = \frac{fdy}{ds}$ ; erit  $fdy = \frac{vvds}{r} =$  [in hoc caſu]  $\frac{vvdy}{x}$ ; adeoque  $f = \frac{vv}{x}$ . Hoc eſt velocitas in loco quovis deſcenſus [ſi  $m$  eſt affirmativum, vel etiam negativum, ſed  $< 3$ ] aut aſcenſus [ſi  $m$  eſt negativum & ſimul  $> 3$ ] ea ſemper eſt, qua cum corpus, in medio non reſiſtente, eadem vi centripeta gyari poteſt in circulo ad eandem a centro diſtantiam. Vide *Coroll. 1.* NEWTONI, pag. 277 f. Confer *Act. Lipſ.* 1713, pag. 126 \*.

## COROLLARIUM II.

Quia  $D$ , in ſuppoſitione NEWTONI, fit  $= \frac{(3+m).q}{\frac{ds}{x}} = \frac{(3+m).qds}{\frac{ds}{x}}$ ;  $\frac{(3+m).qds}{\frac{ds}{x}} = \frac{(3+m).dx}{\frac{ds}{x}} = \frac{(3+m) \times OS}{\frac{ds}{x} \times OP}$ ; manifeſtum eſt; ob datum  $\frac{3+m}{\frac{ds}{x}}$ , denſitatem eſſe ut  $\frac{OS}{SP \times OP}$ ; ceu habet NEWTONUS ibid. *Coroll. 2* f. Conf. *Act. Lipſ.* loco cit.

## COROLLARIUM III.

$R: f = \frac{(3+m).qx^m}{\frac{ds}{x}} : x^m = \frac{(3+m).q}{\frac{ds}{x}} : 1 = \frac{(3+m).qds}{\frac{ds}{x}}$ ;  $ds = \frac{(3+m)dx}{\frac{ds}{x}}$ ;  $ds = \frac{(3+m)}{\frac{ds}{x}} OS:OP$ . Et in caſu particulari NEWTONI, ubi  $m = -2$ ; erit  $R: f = \frac{1}{\frac{ds}{x}} OS:OP$ ; ut quidem habet NEWTONUS ibid. *Coroll. 3* f. Sed non animadvertit deſcenſum tantum eſſe poſſibilem. Confer *Act. Lipſ.* loco cit.

## COROL.

† Tom. I. pag. 497. \* N°. XC. pag. 549, Tom. I.



## COROLLARIUM IV.

Fiat resistētia  $= \frac{3}{2} + \frac{m}{2} f$ ; fiet OS = OP; & Spiralis conveniet cum linea recta PS: velocitas vero cum semper sit in Spirali  $= \sqrt{x^{m+1}} = x^{(m+1):2}$ ; erit etiam in hac linea recta velocitas ut  $x^{(m+1):2}$ . Adeoque, in casu NEWTONI, ubi  $m = -2$ , Velocitas illa ut  $\frac{1}{\sqrt{x}}$ . Vide Coroll. 4 NEWTONI pag. 277 †.

## COROLLARIUM V.

Cum in velocitatis expressione  $v = x^{(m+1):2}$  non ingrediatur littera  $q$ , qua speciem Spiralis distinguit; evidens est, in singulis Spirilibus Logarithmicis cujuscunque speciei, esse velocitates æquales in distantis æqualibus. Quod itaque independenter à Corollario præcedente demonstravimus, fecus ac fecit NEWTONUS: Vide ejus Coroll. 5, p. 277 & 278. \* Patet etiam per se, tempora per singulas Spirales esse ad se invicem, ut longitudines Spiraliū. Vid. Act. Lips. ejusdem an. p. 127 \*\*.

Reliqua NEWTONI Corollaria pari modo per nostra examinari possunt.

## COROLLARIUM VI.

Si  $m = -1$ , erit velocitas  $v = \sqrt{x^0} = \text{constanti}$ , adeoque uniformis; & tempora per quosvis arcus erunt ipsorum arcuum longitudinibus proportionalcs. Vid. Act. Lips. 1713, p. 126 \*\*.

Propositio NEWTONI XVI, p. 280 † discrepat nunc ab ea quam in prima editione habuerat, edoctus eam falsam esse, sicuti

† Tom. I, pag. 497. \* Tom. I, pag. 498. \*\* N<sup>o</sup>. XC, pag. 550, Tom. I.  
† Tom. I, pag. 500.

sicuti monstravi in Act. Lips. 1713, pag. 125, Consect. 3 † in hac vero, quam in editionibus posterioribus substituit, frustra vult vim centripetam debere esse reciproce ut dignitatem quamlibet distantia; cum generalius dicere potuisset, sive reciproce, sive directe. Nam monstravimus hic, si densitas sit distantis reciproce proportionalis, posse semper esse  $f = x^m$ , ubi  $m$  denotat exponentem quemcunque, sive affirmativum, sive negativum.

Problema IV NEWTONI, p. 281, ubi proponitur inveniēda & vis centripeta & medii resistētia, qua corpus in data Spirali, data velocitatis lege, revolvi potest: cujus Solutionem ipsam non exhibet, sed modum tantum indicat, quo eo perveniri posse putat; ad cujus vestigia si Solutionem tentare vellemus, multum temporis & sudoris impendendum esset. Nostra vero methodo rem ludendo peragemus. Nam  $v$  seu  $\sqrt{\frac{fdy}{c}}$

cum sit æquale  $\sqrt{fx}$ , erit  $\frac{vv}{x} = f$ : ergo jam determinavimus vim centripetam. Nunc valor ipsius  $f$ , ut & valor ipsius  $df$ , qui est  $= \frac{2vx dv - vvd x}{x^2}$  substituatur in  $R = \frac{\frac{1}{2}fdx + \frac{1}{2}x df}{dx}$   
 $= \frac{3fx dx + x^2 df}{2xx dx} = \frac{d(fx^2)}{2xx dx}$ ; prodibit  $R = \frac{vdx + vx dx}{x dx}$   
 $= [ \text{quia } dx = q ds ] \frac{qv}{x} + \frac{vdv}{ds}$ . Data igitur, per hypothesein,  $v$  in  $x$ , datur  $f$  &  $R$ . Quorsum igitur tot intricatissimæ ambages?

Problema V NEWTONI, ubi ex data lege vis centripetæ, inveniēda est medii densitas ad describendam datam Spiralem. NEWTONUS prolixitate non necessaria, confugit ad inquisitionem retardationis velocitatis. Nos ita facile rem absolvimus. Quia  $vv = fx$ , vel  $v = \sqrt{fx}$ , habetur velocitas ex data vi centripeta.

Joan. Bernoulli Opera omnia Tom. IV. Fff Et

† N<sup>o</sup>. XC, pag. 548, 549, Tom. I.



354. N<sup>o</sup>. CLXXXII. PROBLEMA

Er quia NEWTONUS supponit  $vvD = R$ , quam invenimus  $= \frac{d(fx^3)}{2xxds}$ ; erit utique  $D = \frac{R}{vv} = \frac{d(fx^3)}{2fx^3ds}$  [differeutiando actu & substituendo  $qds$  pro  $dx$ ]  $\mp \frac{3q}{2x} \mp \frac{df}{2fds}$ .

SCHOLIUM.

Videmus hæc duo Problemata nihil fere laboris requirere; si rite tractentur; sed NEWTONUS præpostera methodo usus, nescio quid magni laboris metuens, vadum non tentavit.

N<sup>o</sup>. CLXXXII.

PROBLEMA BALLISTICUM.

I.

TAB.  
LXXXVIII  
N<sup>o</sup>.  
CLXXXII  
Fig. 1.

**D**ata velocitate initiali, expressa per AC, alicujus mobilis gravis, quod ex A verticaliter in altum exploditur, in medio uniformiter denso; Queritur altitudo AK ad quam ascendit; item tempus quod tam in ascensum quam in descensum impendit.

SOLUTIO.

II.

Sit CGM Parabola, seu scala velocitatum; cujus nempe applicata CA, GI, gi &c. designent velocitates mobilis gravis in punctis A, I, i &c. si ascenderet in vacuo, seu in medio non resistente. Sit etiam curva CEF [quam Logarithmicam esse ex *Dissertatione mea de Motu* † patet] scala velocitatum ejusdem mobilis, si expers gravitatis cum velocitate initiali AC

† N<sup>o</sup>. CXXXV. Cap. XIII. pag. 74, & 75, Tom. III.

BALLISTICUM.

355

AC verticaliter ascenderet; adeo ut applicata EN, en, FB, &c. expriment velocitates residuas in punctis N, n, B, &c. Sit tandem curva CHK, scala velocitatum mobilis gravitate præditi, in medio uniformiter denso verticaliter ascendenti, cum velocitate initiali AC: ita ut applicata CA, HL, hl, &c. designent velocitates residuas in punctis A, L, l &c.

III.

Per duo quævis puncta proxima R, S, ducantur axi AB parallelae, secantes curvas prædictas in punctis H, G, E, & h, g, e, ex quibus deducta intelligantur applicata HL, GI, EN, & hl, gi, en, quarum priores secent Se in punctis P, Q, T.

Dicantur nunc AC = n, AM = a, FB = unitati = 1, AB = b, subtangens Logarithmica CEF = c, velocitas HL = GI = EN = v; subtangens Logarithmica, quæ respondet Logarithmis in Tabulis vulgaribus *Vlacquianis* prostantibus = q = 4342945. Erit, sumendo Logarithmos ex istis Tabulis,  $q : c = lv : \frac{cv}{q} = BN$ , &  $q : c = ln : \frac{cn}{q} = BA$ . Est

vero EN, seu  $v : c = ET [dv]$ : Te seu Nn [ $\frac{cdv}{v}$ ], adeoque

$\frac{Nn}{EN} = \frac{cdv}{vv} = \text{tempusculo per Nn}$ ; integrando  $\frac{c}{1} - \frac{c}{v}$

$= t BN$  [intelligo per t BN tempus per BN] &  $\frac{c}{1} - \frac{c}{n}$

$= t BA$ ; hinc  $\frac{c}{v} - \frac{c}{n} = t AN$ . Porro vocetur R resistentia

medii, quando mobile gravitatis expers est in N; & G vis gravitatis ejusdem mobilis gravitate præditi, cum ascendit in

vacuo: erit  $\frac{R \cdot cdv}{vv} = dv$  [quia nempe decremента vel incrementa velocitatum, sunt resistentis vel viribus motricibus in tem-

puscula ductis proportionalia]; adeoque  $R = \frac{vv}{c}$ .

Fff 2

IV.



## IV.

Nunc  $AC^2 : IG^2 [ = mn : vv ] = AM [ a ] : MI [ \frac{avv}{nn} ]$ .  
 Ergo  $Ii = Qg = \frac{2avdv}{nn}$ , &  $\frac{Ii}{GI} = \frac{2avdv}{nn} = t Ii$ ; integrando  
 $\frac{2av}{nn} = t IM$ , unde  $\frac{2a}{n} = t AM$ . Jam quia  $\frac{G.2avdv}{nn} = dv$ ; ha-  
 betur  $G = \frac{nn}{2a}$ . Ut nunc pro ascensu determinetur  $t AK$ , in-  
 deque ipsa curva  $CHK$ ; notetur, summam virium  $G+R$  retarda-  
 re mobile ascendens; voceturque  $KL = z$ , &  $Ll$  vel  $Ph = dz$ .  
 Erit  $\frac{dz}{v} = t Ll$ , &  $\frac{(G+R).dz}{v} = dv$ ; adeoque  $\frac{v dv}{dz} = G+R$   
 $= \frac{nn}{2a} + \frac{vv}{c}$ . Hinc  $dz = \frac{2acv dv}{mc + 2avv}$ , quæ exprimit na-  
 turam curvæ  $CHK$ , ope Logarithmorum construenda. Verum  
 $t Ll [ \frac{dz}{v} ] = \frac{2acdv}{mc + 2avv}$ , &  $t LK = \int \frac{2acdv}{mc + 2avv}$ , cujus in-  
 tegratio dependet a rectificatione arcus circularis, qui habet ra-  
 dium  $= n\sqrt{\frac{c}{2a}}$ , & tangentem  $= v$ , ut notum est. Sumta ita-  
 que  $HL$ , vel  $v$ , æquali ipsi  $CA$ , vel  $n$ ; prodibit tempus  
 per totam  $AK$ . Ut autem hoc tempus comparari queat cum  
 tempore per  $AM$  ascensus in vacuo  $= \frac{2a}{n}$ , sequentia sunt ob-  
 servanda.

## V.

Concipio medium uniformiter densum, tanquam ex corpus-  
 culis æqualibus & elasticis, per spatium æqualibus interstitiis a se  
 invicem disseminatis constans; cujus naturæ aërem esse valde est  
 probabile. Ostendi autem in *Dissertatione mea de Legibus commu-  
 nicationis motus*, Cap. XII, §. 13 †, corpus conoïdium  $ADB$   
 [ vid. Fig. ibid. ] quod in tali medio secundum directionem  
 axis

† pag. 72. Tom. III.

axis  $ID$  [ vertice  $D$  antrorsum verso ] velocitate  $n$  moveri in-  
 cipit in linea horizontali, vel in quacunque recta, si sit gravita-  
 tis expers, percurrisse spatium  $= C \times \ln : 17371780 \int \frac{x dx^2}{ds^2}$   
 [ ponendo post integrationem  $x = IA$  ], quando eo usque per-  
 venit, ut velocitas residua sit ad velocitatem initialem, ut  $1$  ad  
 $n$ . Intelligo autem per  $C$ , longitudinem cylindri recti aëre ean-  
 dem cum Conoïde basin, eandemque quantitatem materiæ; seu  
 [ si ponderosa esse supponatur ] idem pondus habentis; per  $ln$   
 intelligo Logarithmum ipsius  $n$  ex Tabulis usitatis desumptum;  
 item per  $ds$ , intelligo elementum curvæ, ex cujus revolutione ge-  
 neratur. Si Conoïdes  $ADB$  sit hæmisphærium, cujus radius  
 $= v$ , erit [ in casu quo  $x$  evadit  $= r$  ]  $\int \frac{x dx^3}{ds^2} = \frac{1}{4} rr$ , adeo-  
 que  $C \times \ln : 17371780 \int \frac{x dx^2}{ds^2} = Crrln : 17371780 \times \frac{1}{4} rr$   
 $= \frac{Cln}{4342945}$ .

## VI.

Posito nunc hæmisphærium esse ex ferro, & hoc esse 7000<sup>tes</sup>  
 gravius vel densius aëre; erit  $C$ , seu longitudo cylindri aërci  
 æque gravis & ejusdem basis cum hæmisphærio  $= \frac{1}{3} r \times 7000$   
 $= 4667r$ . Ut autem habeatur  $C$  pro tota Sphæra, intelliga-  
 tur alterum hæmisphærium posterius, quod ab aëre allabente  
 intactum manet, incorporari [ ut ita dicam ] in anteriori; ita ut  
 hoc evadat duplo densius: patet hoc hæmisphærium, duplo  
 densius quam ferrum, percurrere, eodem tempore, eandem viam  
 quam integer globus ferreus; ergo prædictus numerus sumen-  
 dus tantum est duplus, vel pro radio  $r$  simpliciter scribenda est  
 diameter globi, quæ vocetur  $D$ , atque ita erit  $C = 4667D$ .  
 Hinc  $\frac{Cln}{4342945} = \frac{4667D \times ln}{4342945}$ .

Sit ex. gr.  $n = 2$ , hoc est, si scire velimus, quousque glo-  
 bus ferreus in linea horizontali moveri debeat, ut ab aëris re-  
 sistencia amittat dimidium suæ velocitatis initialis, in quo casu



$ln = lz = 0$ . 3010300; facto calculo prodibit  $\frac{4667D \times ln}{4342945}$   
 $= 3235D$ . In dissertatione mea inveni  $3700D$  pro globo  
 plumbeo.

## VII.

Sed ut ad rem redeam; inveniendâ est ante omnia  $c$ , vel sub-  
 tangens Logarithmicæ CEF; quod fit faciendo, ut  $ln$  ad AB  
 [ $C \times ln : 17371780 \int \frac{dx^2}{d^2}$ , quæ pro globo ferreo est  $\frac{4667Dln}{4342945}$ ]  
 ita subtangens Logarithmicæ Tabularum, seu 4342945, ad sub-  
 tangentem quæsitam  $c$ , quæ per consequens  $= 4667D$ . Quia

T A B.  
 LXXXVIII.  
 N°. CLXXXII.  
 Fig. 2.

itaque per §. IV,  $tLK = \int \frac{2acd v}{mc + 2avv}$ ; scribatur pro  $c$  ejus va-  
 lor  $4667D$ , & habebitur  $tLK = \int \frac{9334aDdv}{4667mD + 2avv}$ . Hoc ut  
 construat, fit descriptus quadrans circuli DXY, cujus radius  
 OD  $= n \sqrt{\frac{c}{2a}} = n \sqrt{\frac{4667D}{2a}}$ ; & in tangente DZ sumatur DV  
 $= v$ ; erit, ducta OV, arcus DX  $\times \frac{2a}{nn} = tLK$ . Hinc si  
 DV, vel  $v$ , fit æqualis velocitati initiali AC  $= n$ , dabit  
 DX  $\times \frac{2a}{nn} = tAK$ . Est autem, per §. IV, tempus per AM in  
 vacuo  $= \frac{2a}{n}$ . Adeoque  $tAM : tAK = \frac{2a}{n} : DX \times \frac{2a}{nn}$   
 $= n : DX = DV : DX =$  [quia OD : DV  $= n \sqrt{\frac{c}{2a}} : n$   
 $= \sqrt{c} : \sqrt{2a} = c : \sqrt{2ac}$ , sumto radio OΔ  $= c$ , & tangente  
 ΔU  $= \sqrt{2ac}$ ]  $= \Delta U : \Delta \xi$ . Quod si vero comparare libeat  
 tempus per AK in medio resistente, ad tempus per datam altitu-  
 dinem IM in vacuo, erit  $tIM : tAK = \frac{2av}{nn} : DX \times \frac{2a}{nn} =$   
 $v : DX = GI : DX$ .

## VIII.

Notandum est, ex natura Parabolæ MGC [in Fig. 1], qua-  
 dratum

dratum velocitatis GI in vacuo, semper esse proportionale altitu-  
 dini IM, ad quam ascendere potest; adeoque  $\frac{2v}{IM} = \frac{nn}{AM} = \frac{nn}{a}$   
 $=$  constanti; quæ dicatur  $= c$ . Quare jam erit, pro medio  
 resistente,  $tLK$  seu  $\int \frac{9334aDdv}{4667mD + 2avv} = \int \frac{9334Ddv}{4667eD + 2vv}$ . Hinc  
 [Fig. 2] quadrantis DXY radius OD, seu  $n \sqrt{\frac{4667D}{2a}} = \sqrt{\frac{4667eD}{2}}$   
 $= \sqrt{2334eD} =$  constanti. Sit igitur velocitas initialis, hoc  
 est, AC [Fig. 1] vel DV [Fig. 2] in medio resistente infinite  
 magna, quo ipso arcus DX abit in quadrantem DXY, quæ  
 secans OXV evadit parallela tangenti DV; unde  $tIM : tAK =$   
 $= IG : DXY$ , hoc est, ut finitum IG ad finitum DXY: est  
 enim quadrans DXY finitus, ob radium OD finitum, ut po-  
 te  $= \sqrt{2334eD}$ .

Hinc patet veritas Paradoxi; globum scilicet in aëre unifor-  
 miter resistente sursum explosum, quamvis infinita velocitate,  
 impendere tantum tempus finitum per totam altitudinem, ad  
 quam ascendere potest.

## COROLLARIUM I.

Per §. III,  $tAB = \frac{c}{I} - \frac{c}{n}$  in medio resistente, sed sine  
 gravitate; & per §. IV,  $tAM = \frac{2a}{n}$  in vacuo, sed cum gra-  
 vitate. Ergo  $tAB : tAM = \frac{c}{I} - \frac{c}{n} : \frac{2a}{n} = nc - c : 2a =$   
 [in casu globi ferrei]  $(n-1) \times 4667D : 2a =$  [in casu quo-  
 præterea  $n=2$ ]  $4667D : 2a$ .

Hinc si diameter globi sit 3 poll. seu  $\frac{1}{4}$  ped., & fit  $a$ , seu alti-  
 tudo AM, ad quam hic globus in vacuo ascendere posset  $= 1000$   
 ped.; erit  $tAB : tAM : : \frac{4667}{4} : 2000 = 4667 : 8000$ . Suppo-  
 nendo igitur, ut HUGENIUS determinavit, grave in vacuo  
 descendere  $15 \frac{1}{2}$  ped. mensuræ Parisinæ in uno minuto secundo,  
 requirentur [ad ascendendum ad altitudinem 1000 ped. Paris.]

T A B.  
 LXXXVIII.  
 N°. CLXXXII.  
 Fig. 1. & 2.



$8\frac{1}{2}$  secunda quam proxime : Faciendo itaque  $8000 : 4667 = 8\frac{1}{2} : 4\frac{1}{2}$ , paulo plus; prodibunt paulo plus quam  $4\frac{1}{2}$  minuta secunda, quibus mobile gravitatis expers, aut globus 3 poll. Paris. in horizonte motus indiget, donec a resistentia aëris amiserit dimidium velocitatis initialis, qua cum ascendere posset in vacuo, ad altitudinem mille pedum.

## COROLLARIUM II.

Supra §. IV inventum est  $Ll$ , vel  $dz = \frac{2acv dv}{nc + 2avv} =$   
 [ substitutis pro  $nn$ ,  $vv$  &  $2v dv$ , earum proportionalibus AM, IM, & Ii; & vocando  $IM = y$ ,  $Ii = dy$  ]  $\frac{cdy}{c+2y}$ ; cujus integrale [ sumtis Logarithmis ex Tabulis ]  $= \frac{1}{2} cl(c+2y) - \frac{1}{2} clc$   
 $= KL$ . Hinc tota  $AK = \frac{1}{2} cl(c+2a) - \frac{1}{2} clc = \frac{4342945}{8685890} cl(c+2a) - \frac{4342945}{8685890} clc$   
 $=$  [ in præsentis casu ]  $\frac{4667D(4667D+2000) - 4667D(4667D)}{8685890}$   
 $=$  [ supposito  $D = \frac{1}{4}$  ped. ]  $\frac{1166\frac{1}{4} \times 3 \times 1166\frac{1}{4} - 1166\frac{1}{4} \times 1166\frac{1}{4}}{8685890}$   
 $= \frac{1166\frac{1}{4} \times 3.5006138 - 1166\frac{1}{4} \times 3.0669778}{8685890}$   
 $\frac{1166\frac{1}{4} \times 433636}{8685890} = \frac{4667 \times 108409}{8685890} = \frac{505944803}{8685890} = 582\frac{3}{8}$   
 ped. Paris. quam proxime.

Atque ita patet globum nostrum ferreum, non multo plus quam ad dimidiam altitudinem in aëre ascendere, ad quam totam ascenderet in vacuo.

## IX.

Pergimus nunc ad determinandum descensum ex altitudine  $KA$ , quem mobile grave finito ascensu inchoare debet. Sit curva  $KV\gamma$  scala velocitatum, cujus scilicet applicatæ  $\zeta v, \beta V, A\gamma$

$A\gamma$  denotent velocitates acquisitas mobilis gravis descendendo in punctis  $\zeta, \beta, A$ . Per simile ratiocinium; quo usus sum in §. IV, conficitur, differentiam virium  $G - R$  accelerare mobile cadens. Vocetur nunc  $K\beta = z$ , &  $\zeta\beta$  vel  $v a = dz$ ; erit [ reliquis manentibus ]  $G - R = \frac{nn}{2a} - \frac{vv}{c} = \frac{v dv}{dz}$ ; unde  $dz = \frac{2acv dv}{nc - 2avv} = \frac{acd v}{nc - v\sqrt{2a}} = \frac{acd v}{n\sqrt{c} + v\sqrt{2a}}$  [ substituendo pro  $nn, vv, 2v dv$ , earum proportionales AM, IM, Ii ]  $\frac{cdy}{c-2y}$ ; cujus integrale [ sumendo Logarithmos ex tabulis ]  $= \frac{1}{2} clc - \frac{1}{2} cl(c-2y) = \frac{clc - cl(c-2y)}{8685890} = K\beta$ . Hinc elegantia fluunt Corollaria.

## COROLLARIUM I.

Existente  $MI = MA$ , hoc est, si  $y = a$ , habetur  $K\beta = \frac{clc - cl(c-2a)}{8685890}$ , ad id ut velocitas acquisita recidendo, fiat æqualis velocitati initiali. In nostro exemplo, ubi  $c = 1166\frac{1}{4}$  ped. erit  $\frac{clc - cl(c-2a)}{8685890} = \frac{1166\frac{1}{4} \times 1166\frac{1}{4} - 1166\frac{1}{4} \times 833\frac{1}{4}}{8685890} =$  impossibile, quia Logarithmus quantitatis affirmativæ ad Logarithmum quantitatis negativæ transgredi non potest, quin transeat per  $lo$  qui est  $=$  infinito; atque adeo quin ultra infinitum [ sit venia dicto ] globus descendat. Unde colligitur, globum nostrum nunquam recuperare posse, recidendo, velocitatem suam initialem, etiam si in infinitum descenderet.

## COROLLARIUM II.

Sit autem  $2y = c$ ; prodit  $\frac{clc - c lo}{8685890} =$  infinito  $= K\beta$ . Unde si  $y = \frac{1}{2} c$ , hoc est, in nostro casu, si  $y$  vel  $MI = 4667 \times \frac{1}{4} D = \frac{4667}{8}$  ped.  $= 583\frac{3}{8}$  ped. aut circiter  $= KA$  [ quæ in *Co-Joan. Bernoulli Opera omnia* Tom. IV. Ggg roll.





362 N<sup>o</sup>. CLXXXII. PROBLEMA

roll. 2, §. VII, inventa est = 582  $\frac{1}{8}$  ped. ] habebit globus maximam suam possibilem velocitatem, ad quam autem nunquam pertingit, sed data quavis quantitate propius accedit. Hinc sumta MI = 583  $\frac{1}{8}$  ped. erit ducta GR parallela ipsi MA, asyrtotos scalæ velocitatum K V  $\gamma$ .

COROLLARIUM III.

Sed ut inveniatur ipsa velocitas maxima ad quam non, fiat MA : MI = AC<sup>2</sup> : IG<sup>2</sup>; hoc est, 1000 : 583  $\frac{1}{8}$  = nn :  $\frac{4667}{8000}$  nn = 160000 : 93340, quorum radices sunt quam proxime ut 40 ad 30  $\frac{1}{2}$ . Dico itaque velocitatem initialem, esse ad velocitatem ad quam non, valde prope ut 40 ad 30  $\frac{1}{2}$ , seu ut 80 ad 61.

X.

Quod attinet ad tempus descensus, illud ita determinatur. Per §. VIII,  $\beta c$ , seu  $dz = \frac{2acv dv}{mc - 2avv}$ , proinde  $\frac{dz}{v}$  seu  $t\beta\beta$

$$\begin{aligned} &= \frac{2ac dv}{mc - 2avv} = \frac{\frac{a}{n} \sqrt{c} \times dv}{n\sqrt{c} + v\sqrt{2a}} + \frac{\frac{a}{n} \sqrt{c} \times dv}{n\sqrt{c} - v\sqrt{2a}} = \frac{\frac{a}{n} \sqrt{2ac} \times dv}{n\sqrt{2ac} + 2av} \\ &+ \frac{\frac{a}{n} \sqrt{2ac} \times dv}{n\sqrt{2ac} - 2av} = \frac{\frac{1}{2n} \sqrt{2ac} \times 2adv}{n\sqrt{2ac} + 2av} + \frac{\frac{1}{2n} \sqrt{2ac} \times 2adv}{n\sqrt{2ac} - 2av}. \text{ Hinc integrando, adhibitis Logarithmis ex Tabulis, } t\beta\beta = \\ &= \frac{\frac{1}{2n} \sqrt{2ac} \times l(n\sqrt{2ac} + 2av) - \frac{1}{2n} \sqrt{2ac} \times l(n\sqrt{2ac} - 2av)}{4342945} = \\ &= \frac{\frac{\sqrt{2ac}}{2nn} \times l \frac{+ 2av + n\sqrt{2ac}}{- 2av + n\sqrt{2ac}}}{4342945}. \end{aligned}$$

XI.

Ut autem inveniatur commode tempus descensus per totam KA, quærendus primo est valor ipsius v in puncto A, hoc est Ay. Quod

BALLISTICUM.

Quod sic facio. Per Coroll. 2, §. VII, AK =  $\frac{cl(c+2a) - clc}{8685890}$

& per §. VIII, K $\beta$  =  $\frac{clc - cl(c-2y)}{8685890}$ , ut igitur K $\beta$  fiat x:

qualis ipsi KA, ponendum est  $\frac{clc - cl(c-2y)}{8685890} = \frac{cl(c+2a) - clc}{8685890}$ ,

unde  $2lc = l(c-2y) + l(c+2a)$ : reducendo Logarithmos ad numeros, habetur  $cc = (c-2y) \times (c+2a) = cc + 2ac -$

$2cy - 4ay$ . Hinc  $y = \frac{ac}{c+2a} = MI$ . Faciendo nunc MA:

MI = AC<sup>2</sup> : IG<sup>2</sup>, seu  $a : \frac{ac}{c+2a} = nn : \frac{nn c}{c+2a} = IG^2 =$

$vv$  in puncto A = (Ay)<sup>2</sup>; erit Ay =  $n \sqrt{\frac{c}{c+2a}}$ . Quod si itaque hic valor substituat pro v, in formula quæ in §. præ-

ced. exprimit tK $\beta$ , prodibit tKA = . . . . .

$$\begin{aligned} &\sqrt{\frac{ac}{2nn}} \times \text{Log.} \frac{2an\sqrt{\frac{c}{c+2a}} + n\sqrt{2ac}}{-2an\sqrt{\frac{c}{c+2a}} + n\sqrt{2ac}} = \frac{\frac{1}{n} \sqrt{\frac{1}{2}ac} \times \text{Log.} \frac{\sqrt{\frac{4aac}{c+2a}} + \sqrt{2ac}}{-\sqrt{\frac{4aac}{c+2a}} + \sqrt{2ac}}}{4342945} \\ &= \frac{\frac{1}{n} \sqrt{\frac{1}{2}ac} \times \text{Log.} \frac{\sqrt{2a} + \sqrt{c+2a}}{-\sqrt{2a} + \sqrt{c+2a}}}{4342945} \dots \dots \dots \\ &= \frac{\frac{1}{n} \sqrt{\frac{1}{2}ac} \times (l(\sqrt{2a} + \sqrt{c+2a}) - l(-\sqrt{2a} + \sqrt{c+2a}))}{4342945}. \end{aligned}$$

Hoc jam comparetur cum tempore per AM in vacuo, quod

per §. IV est =  $\frac{2a}{n}$ , critque tAM : tKA =  $\frac{2a}{n} : \frac{\frac{1}{n} \sqrt{\frac{1}{2}ac} \times (l\&c.}{4342945}$

= 8685890  $\sqrt{2a}$  :  $\sqrt{c} \times (l(\sqrt{2a} + \sqrt{c+2a})) - l(-\sqrt{2a} + \sqrt{c+2a})$ . Applicetur hæc analogia ad propositum casum,

ubi a = 1000 ped., & c = 4667 D =  $\frac{4667}{4}$  ped. =

1166  $\frac{1}{2}$  ped.; & habebitur tAM : tKA = 8685890  $\times \sqrt{2000}$  : Ggg 2  $\sqrt{1166}$





$$\begin{aligned} & \sqrt{1166\frac{3}{4}} \times (l(\sqrt{2000} + \sqrt{3166\frac{3}{4}}) - l(-\sqrt{2000} + \sqrt{3166\frac{3}{4}})) \\ & = 868589 \times \sqrt{800000} : \sqrt{4667} \times (l(\sqrt{2000} + \sqrt{3166\frac{3}{4}}) \\ & - l(-\sqrt{2000} + \sqrt{3166\frac{3}{4}})) = 776808096 : \sqrt{4667} \times (1101\frac{3}{5} \\ & - 11\frac{6}{5}) = 776808096 : 9311065 \times \sqrt{4667} = 776808096 : \\ & 636074871 = 258936032 : 212024957. \end{aligned}$$

## XII.

Quia itaque, per *Coroll. I* §. VII, *t* AM, hoc est, tempus ascensus in vacuo ad 1000 ped. est quam proxime  $8\frac{1}{2}$  secundorum; fiat ut 258936032 ad 212024957, ita  $8\frac{1}{2}$  ad quartum, qui reperietur =  $6\frac{177920957}{258936032}$ , hoc est, quam proxime  $6\frac{1}{2}$  secund. pro tempore descensus per KA.

## XIII.

Restat ut determinemus quoque in numeris, pro casu proposito, tempus ascensus in aëre per AK. Hunc in finem, quaratur, ex Tabulis tangentium, angulus  $\Delta OV$  [Fig. 2] faciendū ut  $O\Delta$  ad  $\Delta U$ , seu per § VII, ut  $c$  ad  $\sqrt{2ac}$ , ita sinus totus ad tangentem anguli  $\Delta OU$ ; adeoque, in nostro casu, ut  $\frac{4667}{4}$  ad  $\sqrt{2333500}$ , seu ut 4667 ad 6110 ita 10000000 ad 13070495 tang.  $\Delta OU$ , qui per consequens erit 52 gr. 38 min. Supposita nunc ARCHIMEDIS ratione diametri ad peripheriam, ut 7 ad 22, unde radius ad quadrantem ut 7 ad 11: Fiat 7 ad 11 = 10000000 : 15714286 = numero partium quadrantis, quarum radius continet 10000000. Fiat porro 90 :  $52\frac{38}{60}$  = 15714286 : 9189947 = numero partium arcus 52 gr. 38 min. pro radio = 10000000. Nunc tandem fiat  $\Delta U. \Delta \zeta$  [= DV : DX] = 13070495 : 9189947 = *t* AM [ $8\frac{1}{2}$  secund.]: *t* AK ascensus in aëre, quod tempus erit =  $5\frac{1}{4}$  secund. quam proxime. Ergo ambo tempora ascensus & descensus in aëre simul sumta =  $5\frac{1}{4} + 6\frac{1}{2}$  =  $12\frac{3}{4}$  sec. Quia autem in vacuo tempus ascensus & descensus simul esset =  $16\frac{1}{2}$  sec.

sec., patet resistentiam aëris facere ut recidat globus noster  $3\frac{1}{2}$  sec. citius quam recideret, si aër nihil resisteret.

## XIV.

Mutata jam *t* successive, sumendo eam modo majorem, modo minorem, poterit per eandem methodum, inveniri tempus in aëre resistente, tam pro ascensu quam pro descensu, pro unaquaque *t*, adeoque etiam tempus totius curvæ, quam mobile grave ascendendo & descendendo insumit. Quæ omnia si in Tabellam coniciantur, poterit eam consulendo, ex observato tempore, quo globus explosus in Terram recidit, determinari non tantum quousque ascenderit, sed etiam quantum temporis pro ascensu, quantum item pro descensu insumerit: quod olim ab aliquo desiderabatur.

## SCHOLIUM.

Hæc ita determinantur, intelligendo medium esse rarum & elasticum in quo globus movetur: quale medium aërem esse, & uniformiter se ita habere in omnes partes, supposuimus in præcedentibus. Quod si autem nunc supponere lubet, medium in quo movetur globus non esse elasticum, sed compositum esse ex particulis, quæ ad allapsum non resiliant; atque oporteat invenire, in hoc casu, omnia quæ pro priori sunt in præcedentibus inventa.

## LEMMA I.

Si Corpus cylindricum vel prismaticum M quaecunque moveatur, basi alterutra antrosum versa, velocitate *V*; quod occurrat, in directione perpendiculari ad basin, particulis vel globulis quiescentibus *m*, *m*, *m*; quarum omnium simul sumtarum massa vocetur *m*. Queritur velocitas, tam corporis cylindrici vel prismatici M, quam particularum *m*, *m*, *m*, post factum impulsus?

TAB.  
LXXXVIII  
N°. CLXXXII  
Fig. 3.



## S O L U T I O.

Ex Regulis communicationis motus patet, velocitatem corporis  $M$ , & particularum,  $m, m, m$ , post impulsu esse  $= \frac{MV}{M+m}$

## C O R O L L A R I U M I.

Decrementum velocitatis corporis  $M = V - \frac{MV}{M+m} = \frac{mV}{M+m}$

## C O R O L L A R I U M II.

In casu quo  $m$  infinities minus quam  $M$ ; erit decrementum velocitatis  $= \frac{mV}{M}$

## L E M M A II.

T A B.  
LXXXVIII  
N°. CLXXXII  
Fig. 1.

Sit nunc fluidum vel medium non elasticum, compositum ex moleculis per totam longitudinem AB aequalibus intervallis disseminatis; in quo moveatur corpus cylindricum  $M$ , secundum directionem perpendicularem ad basin in AB.

Sit  $C$  longitudo cylindri hujus fluidi, qui contineat quantitatem materiae aequalem ipsi corpori cylindrico  $M$ , cujus longitudo sit  $L$ ; adeo ut densitas fluidi sit ad densitatem corporis cylindrici  $M$ , ut  $L$  ad  $C$ . Unde si  $C \times m$  exprimat cylindrum fluidi aequale corpori cylindrico  $M$ , atque si  $Nn$  sit intervallum, quo strata particularum fluidi a se invicem distant, exprimet  $Nn \times m$  massulam unius strati particularum, quibus corpus cylindricum  $M$  una vice occurrit. Quando itaque corpus cylindricum  $M$  [a cujus gravitate abstrahitur] pervenerit in  $N$ , ubi velocitas residua sit  $EN$ ; erit decrementum velocitatis ET

$$= \frac{mV}{M} = \frac{Nn \times m \times V}{M} = \frac{Nn \times EN \times m}{M}.$$

Quia autem ET: Te [Nn]

## B A L L I S T I C U M.

[Nn] = EN: subtangentem curvae velocitatum CEF; habetur subtangens  $= \frac{EN \times Nn}{ET} = \frac{EN \times Nn \times M}{Nn \times EN \times m} = \frac{M}{m}$ . Hinc patet scalam, seu curvam velocitatum CEF, in hoc casu, esse Logarithmicam, cujus subtangens  $= \frac{M}{m} = [ob C \times m = M] \frac{C \times m}{m} = C$ .

## L E M M A III.

Invenire rationem resistentiae plani in fluido moti, in directione perpendiculari ad planum, ad resistentiam superficiei alicujus conoidicae, ejusdem cum plano amplitudinis, & in eodem fluido mota, secundum directionem axis perpendicularis ad planum, & eadem velocitate.

Sit DO curva aliqua, ex cujus revolutione circa axem DP, generetur superficies conoidica, quam tangat in vertice D planum DF, in quod allabatur fluidum, secundum directionem ad planum perpendicularem, & parallelam axi DP. Vocetur R resistentia absoluta, quam planum a fluido allabente patitur. Sint duae applicatae proximae OP, op, super DP; & aliae OF, of, super DF; voceturque DF, vel PO =  $x$ , adeoque Ff, vel Oq =  $dx$ ; & elementum curvae Oo =  $ds$ . Erit vis resistentiae super Ff =  $R dx$ . Est vero haec vis [per decompositionem virium] ad vim qua filum fluidi OF agit normaliter super Oo, ut Oo ad Oq, seu ut  $ds$  ad  $dx$ ; adeoque vis qua premitur normaliter elementum Oo =  $\frac{R dx^2}{ds}$ . Resolvatur haec porro in duas laterales, quarum una perpendicularis ad axem, altera eidem parallela; fiatque iterum ut  $ds$  ad  $dx$ , ita  $\frac{R dx^2}{ds}$  ad  $\frac{R dx^3}{ds^2}$ ; erit haec vis, qua urgetur elementum Oo, a filo allabente FO, secundum eandem directionem parallelam axi DP. Quia autem annulus a revolutione elementi Ff circa axem DP genitus, est ad zonulam eadem revolutione elementi Oo descriptam,

T A B.  
LXXXVIII  
N°. CLXXXII  
Fig. 2.



criptam, ut  $\propto dx$  ad  $x ds$ , & cum resistentia super annulum sit ad resistentiam super zonulam, ut resistentia super  $Ef$  ad resistentiam super  $Oo$ ; faciendum est  $Rdx : \frac{Rdx^3}{ds^2} = Rxx : \frac{Rxx dx^3}{ds^2}$ ; adeoque integrando  $\frac{1}{2} Rxx : R \int \frac{xx dx^3}{ds^2} = xx : 2 \int \frac{xx dx^3}{ds^2}$ , dabit rationem resistentiæ super circulum cujus radius  $DF$ , ad resistentiam super superficiem conoïdicam, ab arcu  $DO$  revolendo descriptam.

## COROLLARIUM I.

Si  $DO$  est circulus, cujus radius  $= a$ , Conoïde hoc casu existente Sphæra; erit sumta  $DP$ , vel  $x = a$ ,  $2 \int \frac{xx dx^3}{ds^2} = 2 \times \frac{\frac{1}{2} aax^2 - \frac{1}{4} x^4}{aa} = xx - \frac{x^4}{2aa} = \frac{1}{2} aa$ ; adeoque, in hoc exemplo, resistentia in planum ad resistentiam in Sphæram, hoc est  $xx$  seu  $aa : \frac{1}{2} aa = 2 : 1$ ; Unde patet veritas Propositionis 34, Lib. II, NEWTON. Princip. Philos. Nat. pag. 298, Edit. secundæ; quæ ita sonat. *Si globus & cylindrus aequalibus diametris descripti, in medio raro ex particulis aequalibus & ad æquales ab invicem distantias libere dispositis constante, secundum plagam axis cylindri, æquali cum velocitate moveantur, erit resistentia globi duplo minor quam resistentia cylindri.*

## COROLLARIUM II.

TAB.  
LXXXVIII.  
N<sup>o</sup>.  
CLXXXII.  
Fig. 1.

Hinc quoque evidens, curvam velocitatum  $CEF$  pro globo esse Logarithmicam, cujus subtangens erit dupla subtangens Logarithmica, quæ inservit pro cylindro, adeoque illa  $= 2C$ , quia hæc  $= C$ , per Lem. II. Nam generalissime sumtis, tam velocitatibus, quam decrementis velocitatum aequalibus duorum corporum, in eodem vel diversis fluidis motorum, quibus resistitur in ratione  $f$  ad  $\phi$ , erit, vocando spatiola percurta  $dz$  &  $dy$ , dum æqualia patiuntur decremента in velocitatibus  $v$  æquali-

æqualibus,  $\frac{f dz}{v} = dv = \frac{\phi dy}{v}$ ; adeoque  $dz : dy = \phi : f = [$  in hoc exemplo  $] 2 : 1$ , unde  $dz = 2dy$ . Est vero  $dv : dz [ 2dy ] = v$ : subtangentem  $[ \frac{2v dy}{dv} ]$  in una curva velocitatum, &  $dv : dy = v$ : subtangentem  $[ \frac{v dy}{dv} ]$  in altera. Quare constat propositum.

## LEMMA IV.

Ut nunc inveniat longitudo viæ, quam Sphæra percurrere debet in medio non elastico, ita ut velocitas residua sit ad velocitatem initialem, ut 1 ad  $n$ ; Queratur id primo generaliter pro quolibet corpore conoïdico?

Illud sic peragitur: Quia resistentia in planum, est ad resistentiam in superficiem conoïdicam ejusdem cum plano amplitudinis, ut  $xx$  ad  $2 \int \frac{xx dx^3}{ds^2}$ ; erit, per ea quæ in Coroll. præced.

dicta sunt,  $2 \int \frac{xx dx^3}{ds^2} : xx =$  subtangens curvæ velocitatum pro cylindro, quæ est  $C$ , per Lemma II, ad subtangentem curvæ velocitatum pro Conoïde, quæ adeo erit  $= \frac{Cxx}{2 \int \frac{xx dx^3}{ds^2}}$ . Fiat

itaque ut subtangens Tabularum, quæ est 4342945, ad  $\frac{Cxx}{2 \int \frac{xx dx^3}{ds^2}}$ , ita  $ln$ , seu Logarithmus ipsius  $n$  ex Tabulis sumtus,

ad quartum  $\frac{Cxx ln}{8685890 \int \frac{xx dx^3}{ds^2}}$  quod erit æquale spatio quæsi-

to  $AB$ . Ex quo patet, hoc  $AB$  esse duplum ejus quod in *Dissertatione mea de Motu* inventum est, & supra in §. V adhibitum pro Conoïde in medio elastico progrediente; adeoque pro globo in medio non elastico erit jam  $AB = \frac{2Cl n}{4342945}$ .



His ita præmissis, omnia quæ in sequentibus paragraphis determinata sunt pro medio elastico, mutatis mutandis, facile accommodantur ad medium non elasticum. Hunc in finem percurram omnes eodem, ut ibi sunt, ordine paragraphos.

(V L.)

Valor ipsius *C* manet hic pro globo ferreo, nempe = 4667*D*; sed  $AB = \frac{2C/n}{4342945} = \frac{9334D/n}{4342945}$ . Hinc longitudo viæ quam percurrere debet globus ferreus, ita ut dimidium velocitatis suæ initialis amittat, erit = 6470 *D*: sed pro globo plumbeo invenietur 7400 *D*.

(V I I.)

Quia, per *Lemma IV*, *AB* in medio non elastico, inventa est dupla ipsius *AB* in medio elastico; liquet ex operatione in hoc paragrapho instituta, fore *c*, seu subtangentem curvæ *CEF*, etiam duplam subtangentis illius curvæ, in casu medii elastici, adeoque jam *c* = 9334 *D*. Ergo in determinationibus reliquis, ubicunque reperitur *c*, scribendum est ejus duplum. Et sic

habebitur  $\angle LK = \frac{18668 a D d v}{9334 m D + 2 a v v}$ . Ad hujus constructionem, sit descriptus quadrans circuli *DXY*, cujus radius *OD* =  $n \sqrt{\frac{9334 D}{2a}}$ ; & reliqua fiant ut in §. VII præscriptum; unde determinabitur  $\angle AK$ .

(V I I I.)

Cum itaque  $n = \sqrt{a} = GI : \sqrt{IM}$ ; erit *OD*, seu  $n \sqrt{\frac{9334 D}{2a}} = GI \sqrt{\frac{9334 D}{2IM}} = GI \sqrt{\frac{4667 D}{IM}} = [\text{sumta } IM = 15 \frac{1}{12} \text{ ped.}]$  quam grave in vacuo cadens uno secundo emittitur, & substituto pro *D* ejus valore =  $\frac{1}{4}$  ped.]  $GI \sqrt{\frac{4667}{60 \frac{1}{2}}} =$

$GI \sqrt{\frac{14001}{181}} = GI \times \frac{1192}{181}$ . Fiat itaque ut radius ad quadrantem, hoc est,  $7 : 11 = \frac{1192}{181} \times GI$  seu *OD* : *DXY*; habebitur  $DXY = \frac{17512}{1267} \times GI = \angle AK$ , in casu quo *n*, seu velocitas explosionis est infinita. Quia itaque *GI* : *DXY* =  $\angle IM$  :  $\angle AK$ , faciendum est  $GI : \frac{17512}{1267} \times GI [= 1267 : 17512] = 1$  sec.  $13 \frac{5}{8}$  sec. Ergo in aëre non elastico, globus ferreus noster, explosus velocitate infinita, impenderet in totum ascensum  $13 \frac{5}{8}$  secunda. Sed in aëre elastico [simili operatione observata] inveniretur pro tempore totius ascensus tantum  $9 \frac{1}{2}$  secund.

COROLLARIUM I.

Quia, per *Lemma IV*, globus sine gravitate duplum spatium percurrit, in medio non elastico, ejus quod percurrit in medio elastico, ad eandem jacturam velocitatis initialis faciendam; & cum globus noster ferreus [per *Coroll. I. §. VIII super.*] indigeat  $4 \frac{1}{4}$  secund. ad id ut velocitas residua sit redacta ad dimidium velocitatis initialis in aëre elastico; indigebit idem ille globus  $9 \frac{1}{2}$  secund. in aëre non elastico, ad amitrendum dimidium velocitatis initialis.

COROLLARIUM II.

Ad inveniendam totam altitudinem *AK*, ad quam ascendere potest globus noster ferreus, in aëre non elastico; sumamus ejus valorem, in hoc *Corollario* §. VIII datum  $\frac{c(c+2a)-c^2c}{8685890}$ , qui, in hoc casu quo *c* = 9334 *D*, est =  $\frac{9334D(9334D+2000)-9334Dl9334D}{8685890}$  = [supposito  $D = \frac{1}{4}$  ped.]  $\frac{2333 \frac{1}{2} / 4333 \frac{1}{2} - 2333 \frac{1}{2} / 2333 \frac{1}{2}}{8685890}$  =  $\frac{2333 \frac{1}{2} \times 2688310}{8685890} = \frac{4667 \times 2688310}{17371780} = \frac{1254634277}{1737178} = 722 \frac{1}{2}$  ped.



ped. Paris. quam proxime. Hinc apparet globum nostrum 277 $\frac{1}{4}$  ped. infra totam altitudinem mille pedum ascendere.

(I X.)

Pro determinando descensu, habetur hic iterum  $dz = \frac{2acvdu}{mc - 2avv} = \frac{cdy}{c - 2y} = \frac{clc - ck(c - 2y)}{8685890} = K\beta$ . Sed recordandum pro  $c$  sumendum esse duplum, nempe  $= 9334 D = 2333\frac{1}{2}$  ped. Paris.

## COROLLARIUM I.

Existente  $MI = MA$ , hoc est si  $y = a$ , habetur  $K\beta = \frac{clc - c(c - 2a)}{8685890}$ , ad id ut velocitas acquisita recidendo, fiat aequalis velocitati initiali. In nostro exemplo, ubi  $c = 2333\frac{1}{2}$  ped. erit  $\frac{clc - c(c - 2a)}{8685890} = \frac{2333\frac{1}{2} / 2333\frac{1}{2} - 2333\frac{1}{2} / 1333\frac{1}{2}}{8685890} = 2270$  proxime. Ergo  $K\beta$  sumenda est  $= 2270$  ped. Hoc est, si globus infra  $A$  ceciderit 2270 ped.  $= 964\frac{1}{2}$  ped., vel 1305 $\frac{1}{2}$  ped., recuperaverit tunc suam velocitatem initialem.

## COROLLARIUM II.

Pro maxima velocitate, quam nunquam decidendo attingit, sed tamen data quavis propius accedit; ponendum est iterum  $2y = c = 9334 D = \frac{2334}{4}$  ped., adeoque  $y = \frac{2334}{4}$  ped.  $= 1166\frac{1}{4}$  ped. Hoc est,  $MI$  sumenda est dupla in aëre non elastico, ejus quae inventa est pro elastico.

## COROLLARIUM III.

Ipsa velocitas maxima ad quam non habetur, faciendo  $MA: MI = AC^2: IG^2$ , hoc est 1000: 1166 $\frac{1}{4} = mn: \frac{4667}{4000} nn = 40000:$

40000: 46670, quorum radices sunt quam proxime ut 200 ad 216, seu ut 25 ad 27. Dico itaque velocitatem initialem esse ad velocitatem ad quam non, valde prope ut 25 ad 27.

(X.)

Tempus descensus ita determinatur: Supra in §. hujus numeri, inventum est  $tK\beta = \frac{\sqrt{\frac{ac}{2nn}} \times \log. \frac{2av + n\sqrt{2ac}}{2ac + n\sqrt{2ac}}}{4342945}$ . Quod & hic valet, considerando  $c$  ut duplum.

(X I.)

Tempus descensus per totam  $KA$  habetur ex §. hujus numeri.  $tAM: tKA = 8685890 \sqrt{2a}: Vc \times (l\sqrt{2a} + \sqrt{c + 2a}) - l(-\sqrt{2a} + \sqrt{c + 2a})$ . Applicetur hoc ad praesentem casum, ubi  $a = 1000$  ped. &  $c = 2333\frac{1}{2}$  ped., & habebitur  $tAM: tKA = 8685890 \times \sqrt{2000}: \sqrt{2333\frac{1}{2}} \times (l\sqrt{2000} + \sqrt{4333\frac{1}{2}}) - l(-\sqrt{2000} + \sqrt{4333\frac{1}{2}}) = 8685890 \times \sqrt{4000000}: \sqrt{46670} \times (l\sqrt{2000} + \sqrt{4333\frac{1}{2}}) - l(-\sqrt{2000} + \sqrt{4333\frac{1}{2}}) = 1737178000: 216\frac{1}{16} \times (l110\frac{1}{4} - l21\frac{1}{16}) :: 1737178000: 1554300856 = 217147250: 194287607.$

(X II.)

Quia itaque  $tAM$ , hoc est tempus ascensus, in vacuo, ad 1000 ped. est 8 $\frac{1}{2}$  secund. proxime; fiat, ut 217147250 ad 194287607, ita 8 $\frac{1}{2}$  ad quartum, qui reperietur  $= 7\frac{6651374}{217147250}$ , hoc est 7 $\frac{1}{2}$  proxime; adeoque globus noster, in aëre non elastico, impendit in descensum 7 $\frac{1}{2}$  secunda quam proxime.

(X III.)

Determinandum nunc restat tempus ascensus, in aëre non elastico.

H h h 3





374 N°. CLXXXIII. DE OSCILLAT. PENDULI elastico. Per methodum in §. hujus numeri, faciendum est ut  $c$  ad  $\sqrt{2ac}$ , ita sinus totus ad tangentem anguli  $\triangle O U$ . Adeoque in hoc casu ut  $\frac{92334}{4}$  ad  $\sqrt{4667000}$ , seu ut 4667 ad 4321, ita 10000000 ad 9258624 = tang.  $\triangle O U$ ; qui angulus ergo erit 42 gr. 48 minuta. Fiar nunc ut radius ad quadrantem, seu ut 7 ad 11, ita 10000000 ad 15714286 = numero partium quadrantis, quarum radius continet 10000000. Fiar porro 90:  $42\frac{48}{60}$  = 15714286 : 7473016 = numero partium arcus 42 gr. 48 minut. pro radio 10000000. Nunc tandem fiat  $\triangle U : \triangle Z$  [= DV : DX] = 9258624 : 7473016 =  $\triangle AM$  ( $8\frac{1}{2}$  sec.):  $\triangle AK$ , tempus ascensus in aëre non elastico, quod tempus erit =  $6\frac{1}{2}$  secund. quam proxime. Ergo ambo tempora ascensus & descensus, in aëre non elastico, simul sumta =  $6\frac{1}{2} + 7\frac{1}{2}$  =  $13\frac{1}{2}$  sec. Unde patet, globum nostrum, in aëre non elastico, morari circiter uno secundo diutius quam in aëre elastico.

T A B.  
LXXXVIII.  
N°. CLXXXII.  
Fig. 2.

N°. CLXXXIII.

D E

OSCILLATIONIBUS PENDULI

*In medio quod resistit in ratione simplici velocitatis.*

P R O B L E M A.

**G**Rave a quocunque dato puncto in Cycloide inversa descendens, & resistentiam patiens proportionalem simplici velocitati, quaeritur quousque ab altera parte in eadem Cycloide ascendere possit?

S O L U T I O.

T A B.  
LXXXIX.  
N°. CLXXXIII.

Sit Cyclois in rectam lineam AB extensa, cujus punctum medium C, representet punctum infimum Cycloidis. Sit initium descen-

N°. CLXXXI.

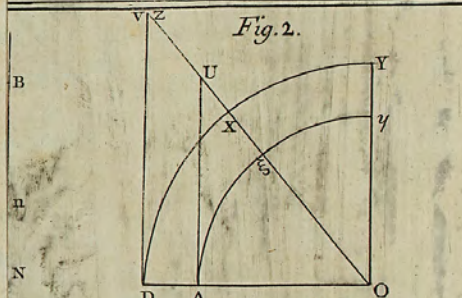
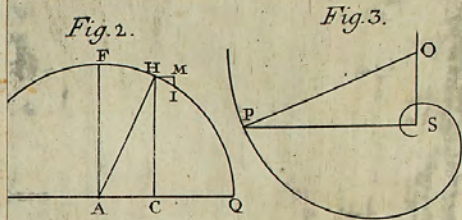


Fig. 3.

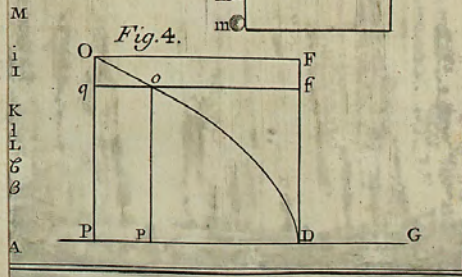
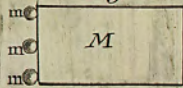


Fig. 4.



PENDULI

faciendum est ut  
 $\Delta O U$ . Adeo-  
 4667 ad 4321,  
 qui angulus ergo  
 quadrantem, seu  
 numero partium  
 Fiat porro 90:  
 um arcus 42 gr.  
 am fiat  $\Delta U : \Delta \xi$   
 AM ( $8\frac{1}{2}$  sec.):  
 uod tempus erit  
 pora ascensus &  
 $7\frac{1}{2} = 13\frac{1}{2}$  sec.  
 o, morari circiter

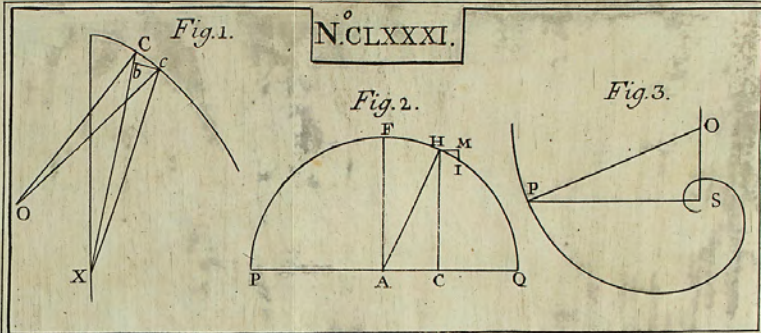
NDULI

ici velocitatis.

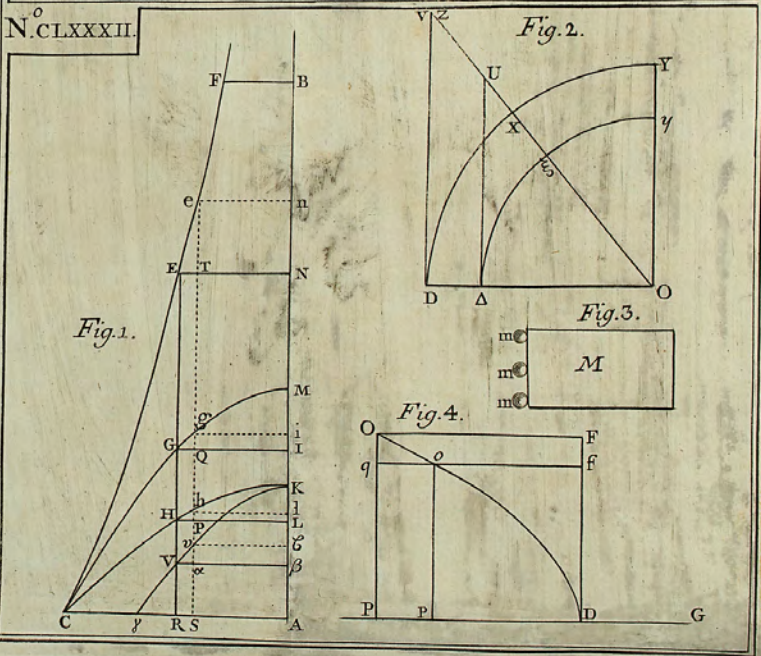
versa descendens,  
 velocitati, qua  
 scendere possit?

cujus punctum  
 idis. Sit initium  
 descen-

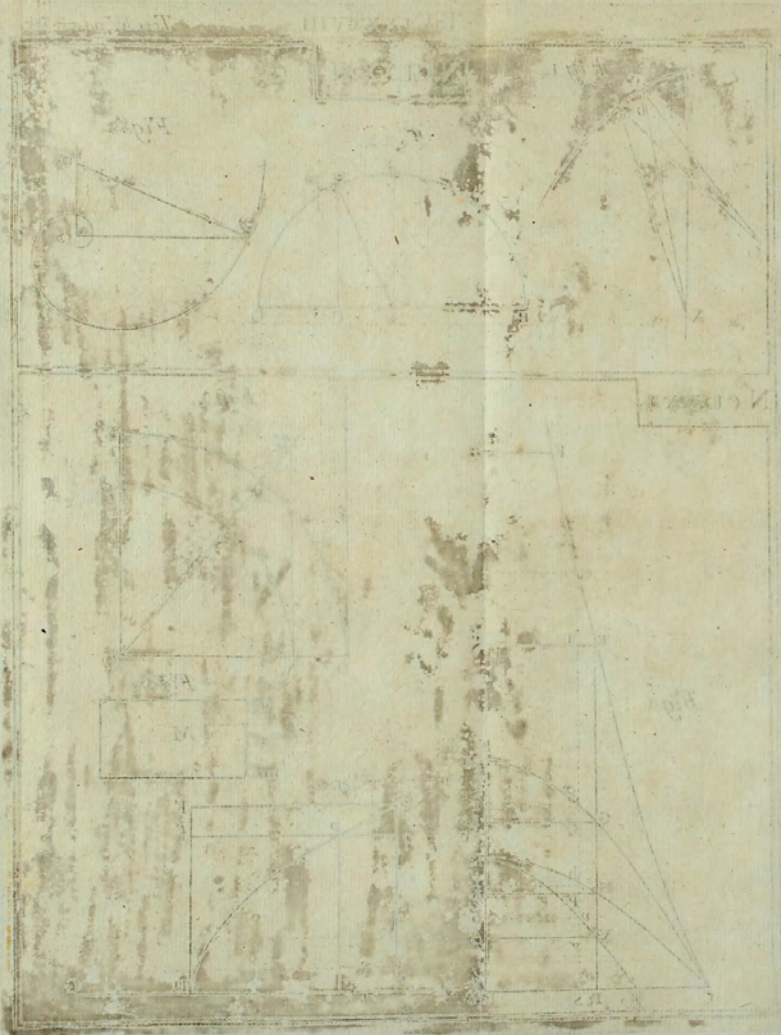
N. CLXXXI.



N. CLXXXII.







IN M  
 descensus in E, &  
 cujus applicata C  
 in punctis G, C  
 quælibet CG =  
 proportionalis est  
 = gv. Quibus  
 $s ds - gv ds +$   
 Ad separationem  
 $z ds + s dz$ , &  
 aut integrando  
 $\frac{(z - \frac{1}{2}g) dz}{2z - gz + 1}$   
 Restat igitur integ  
 $z = t + \frac{1}{2}g$ , erit  
 $\frac{2g}{4 - gg} dt$   
 $1 + \frac{4}{4 - gg}$   
 dius = 1, & tan  
 erit  $\frac{g}{\sqrt{4 - gg}}$   
 = [substituto pr  
 $\frac{1}{2} t (vv - gsv +$   
 $\frac{g}{\sqrt{4 - gg}} A + \frac{1}{2}$   
 integrata proposita  
 gens arcus A =  
 $\frac{(2v - g) \times \sqrt{4 - gg}}{g}$





IN MEDIO RESISTENTE. 375

descensus in E, & finis ascensus in F: concipiatur curva EHDF; cujus applicata GH, CD &c. designent velocitates acquisitas, in punctis G, C, &c. Dicantur CE =  $x$ , CF =  $c$ ; abscissa quælibet CG =  $s$ , GH =  $v$ ; vis a gravitate oriunda, quæ proportionalis est distantia CG, etiam dicatur =  $s$ , resistentia =  $gv$ . Quibus positis, patet naturam curvæ hac æquatione  $s ds - gv ds + v dv = 0$  exprimi.

Ad separationem instituendam, ponatur  $v = xs$ , &  $dv = xs ds + s dx$ , & mutabitur æquatio in hanc  $\frac{ds}{s} + \frac{2 dx}{2x - gx + 1} = 0$  aut integrando  $ls + \int \frac{2 dx}{2x - gx + 1} = \text{const.}$  Est vero  $\frac{2 dx}{2x - gx + 1} = \frac{(2 - \frac{1}{2}g) dx}{2x - gx + 1} + \frac{\frac{1}{2}g dx}{2x - gx + 1}$ ; &  $\int \frac{(2 - \frac{1}{2}g) dx}{2x - gx + 1} = \frac{1}{2} l(2x - gx + 1)$ : Restat igitur integranda  $\frac{\frac{1}{2}g dx}{2x - gx + 1}$ . Hunc in finem, ponatur  $x = t + \frac{1}{2}g$ , erit  $\frac{\frac{1}{2}g dx}{2x - gx + 1} = \frac{\frac{1}{2}g dt}{tt + 1 - \frac{1}{4}gg} = \frac{2g dt}{4tt + 4 - gg}$

$= \frac{2g}{4 - gg} dt$ . Descripto itaque arcu circuli, cujus radius = 1, & tangens =  $\frac{2t}{\sqrt{4 - gg}}$ , qui arcus dicatur  $A$ ; erit  $\frac{g}{\sqrt{4 - gg}} A = \int \frac{\frac{1}{2}g dx}{2x - gx + 1}$ ; cui addatur  $\frac{1}{2} l(2x - gx + 1) =$  [substituto pro  $x$  ejus valore  $\frac{v}{s}$ ]  $\frac{1}{2} l(\frac{vv}{ss} - \frac{gv}{s} + 1) = \frac{1}{2} l(vv - gsv + ss) - ls$ , cui porro addatur  $ls$ ; habebitur  $\frac{g}{\sqrt{4 - gg}} A + \frac{1}{2} l(vv - gsv + ss) = \text{const.}$  pro æquatione integrata proposita  $s ds - gv ds + v dv = 0$ . Quia autem tangens arcus  $A = \frac{2t}{\sqrt{4 - gg}} = \frac{2x - g}{\sqrt{4 - gg}} = \frac{2v - gs}{s\sqrt{4 - gg}} = (\frac{2v}{s} - g) \times \frac{1}{\sqrt{4 - gg}}$ , addo [pro rectificanda æquatione integrata]



integrata]  $\frac{g}{\sqrt{(4-gg)}} B$ ; intelligo autem per  $B$ , arcum cujus tangens  $= \frac{g}{\sqrt{(4-gg)}}$ , & simul subtraho  $la$ : hoc nempe modo fiet, ut vera æquatio integrata fit  $\frac{g}{\sqrt{(4-gg)}} \times (A+B) + \frac{1}{2} l(vv - gsv + ss) - la = 0$ ; quia in casu quo  $G$  cadit in  $E$ , id est quo  $v=0$ , tota evanescit. Hinc quia in puncto  $C$ , ubi  $s=0$ , tangens arcus  $A$  est infinita, erit arcus ipse  $A =$  quadranti circuli; qui vocetur  $Q$  & habebitur  $\frac{g}{\sqrt{(4-gg)}} \times (+Q+B) + lv - la = 0$ ; adeoque in puncto  $C$ , erit  $lv = la - \frac{g}{\sqrt{(4-gg)}} \times (+Q+B)$ . Simili modo invenitur, mutatis mutandis, pro ascensu,  $lv = lG + \frac{g}{\sqrt{(4-gg)}} \times (+Q-B)$ . Quoniam autem ultima velocitas descensus  $=$  primæ velocitati ascensus, erit  $la - \frac{g}{\sqrt{(4-gg)}} \times (+Q+B) = lG + \frac{g}{\sqrt{(4-gg)}} \times (+Q-B)$ , & facta reductione  $lG = la - \frac{g}{\sqrt{(4-gg)}} \times 2Q$ , vel  $= la - \frac{2g}{\sqrt{4-gg}} \times Q$ ; adeoque  $la - lG$ , seu  $l \frac{a}{6} = \frac{2gQ}{\sqrt{(4-gg)}}$ .

## COROLLARIUM I.

Velocitas in puncto infimo  $C = \frac{a}{n^g(Q+B) \cdot \sqrt{(4-gg)}}$ ; ponendo scilicet  $n$ , pro numero cui respondet unitas pro Logarithmo.

## COROLLARIUM II.

Ex æquatione ipsa  $sds - gvdv + vdv = 0$ , habetur supponendo  $dv = 0$ , velocitas maxima  $= \frac{s}{g}$ .

COROL-

## COROLLARIUM III.

Hinc in æquatione generali inventa  $\frac{g}{\sqrt{(4-gg)}} \times (A+B) + \frac{1}{2} l(vv - gsv + ss) - la = 0$ ; ponatur  $\frac{s}{g}$  pro  $v$ , & mutabitur illa in hanc  $\frac{g}{\sqrt{(4-gg)}} \times (A+B) + \frac{1}{2} l(\frac{ss}{gg} - ss + ss) - la = \frac{g}{\sqrt{(4-gg)}} \times (A+B) + l \frac{s}{g} - la = \frac{g}{\sqrt{(4-gg)}} \times (A+B) + ls - lg - la = 0$ ; unde  $ls = lg - la - \frac{g}{\sqrt{(4-gg)}} \times (A+B)$  &  $s = \frac{ga}{n^g(A+B) \cdot \sqrt{(4-gg)}}$ .

Quia vero, in casu maximæ velocitatis, arcus  $A$  pro tangente habet  $(\frac{2}{g} - g) \times \frac{1}{\sqrt{(4-gg)}} = \frac{2-gg}{g\sqrt{(4-gg)}}$ , vocetur hic arcus  $C$ , & prodibit  $s$ , seu  $CG$ , cui maxima velocitas  $GH$  respondet,  $= \frac{ga}{n^g(C+B) \cdot \sqrt{(4-gg)}}$ . Ergo ipsa velocitas maxima  $GH$ ,

seu  $\frac{s}{g} = \frac{a}{n^g(C+B) \cdot \sqrt{(4-gg)}}$ . Unde maxima velocitas  $GH$ ,

ad ultimam velocitatem  $CD = \frac{a}{n^g(C+B) \cdot \sqrt{(4-gg)}}$ :

$\frac{a}{n^g(Q+B) \cdot \sqrt{(4-gg)}} = \frac{1}{n^g C \cdot \sqrt{(4-gg)}} : \frac{1}{n^g Q \cdot \sqrt{(4-gg)}} =$

$1 : \frac{1}{n^g(Q-C) \cdot \sqrt{(4-gg)}}$ . Ex quo fluit, illas duas velocitates

habere constantem rationem, ubicunque descensus initium sumat; quod quidem aliunde jam patet; scilicet ex similitudine omnium curvarum  $EHDF$ .



## N°. CLXXXIV.

DE CORPORIS GRAVIS  
ASCENSU ET DESCENSU PER ARCUS ÆQUALES  
IN MEDIO RESISTENTE.

## P R O B L E M A.

T A B.  
LXXXIX.  
N°. CLXXXIV  
Fig. 1.

**A**D axem verticalem AO construere curvam AFL, ejus nature, ut mobile sua gravitate descendens per arcum quemvis AK curvæ data ABKR, ad punctum inum A impetu concepto, ascendat per arcum AL æqualem semper arcui AK; idque in medio resistente secundum quadrata velocitatum.

## L E M M A.

Existente  $n =$  numero unitatis, seu  $ln = 1$ , erit  $d(n^{fq:b}) = \frac{f}{b} n^{fq:b} dq$ .

Patet ex calculo exponentialium.

## S O L U T I O.

Fingamus mobile pervenisse ad B delapsum ex K, & postea ascendens ab A pervenire ad F, iturum ad L usque; ita ut tam AK sit æqualis AL, quam AB æqualis AF. Sit itaque AK = AL =  $a$ , AO =  $b$ , AS =  $c$ , invariables pro quolibet descensu & ascensu, sed variables pro mutatione initii & finis. Sit porro AB = AF =  $s$ , BC = FG =  $ds$ ; AM =  $x$ , MN = BP =  $dx$ , AD =  $z$ , DE = FH =  $dz$ : velocitas in B =  $v$ , velocitas in F =  $V$ ; vis gravitatis naturalis =  $g$ , vis resistentiæ in B =  $\frac{vv}{2e}$ , vis resistentiæ in F =  $\frac{VV}{2e}$ . Erit æquatio.

## PER ARCUS ÆQUALES. 379

æquatio pro descensu  $2gdx - \frac{vvdz}{e} = -2vdu$ , & pro ascensu  $2gdx + \frac{VVdz}{e} = -2VdV$ ; quæ ita disponantur  $2vdu - \frac{vvdz}{e} = -2VdV + \frac{VVdz}{e}$ ; quæ ita disponantur  $2vdu - \frac{vvdz}{e} = -2gdx$ , &  $2VdV + \frac{VVdz}{e} = -2gdx$ . Ut autem harum duarum æquationum partes priores, litteras  $v$  &  $V$  quæ velocitates significant continentes, integrare possimus, easque adeo terminis finitis exprimere, multiplicemus priorem æquationem per  $\frac{1}{n^{s:e}}$  & alteram per  $n^{s:e}$ ; prodibunt hæ duæ inte-

grabiles  $\frac{2vdu - \frac{vvdz}{e}}{n^{s:e}} = -\frac{2gdx}{n^{s:e}}$ , &  $2n^{s:e}VdV + \frac{1}{e}n^{s:e}$

$VVdz = -2gn^{s:e}dz$ ; sumtis enim integralibus, emergent  $\frac{vv}{n^{s:e}} = -2gf\frac{dx}{n^{s:e}}$  &  $n^{s:e}VV = -2gfn^{s:e}dz$ ; cujus ve-

ritas exploratur per Lemma præmissum. Sed ut  $vv$  &  $VV$  evanescant in punctis K & L, addendæ sunt ad valores inventos debitæ quantitates constantes, hunc in modum  $\frac{vv}{n^{s:e}} =$

$2gf\frac{db}{n^{a:e}} - 2gf\frac{dx}{n^{s:e}}$ , &  $n^{s:e}VV = 2gfn^{a:e}dc - 2gfn^{s:e}dz$ ;

ubi per  $f\frac{db}{n^{a:e}}$  &  $fn^{a:e}dc$ , intelligo functiones constantes eodem modo compositas ex AK, AO, & ex AL, AS, ut sunt variables  $f\frac{dx}{n^{s:e}}$  &  $fn^{s:e}dz$  compositæ ex AB, AM & ex AF, AD.

Quia vero in puncto infimo A est  $s = 0$ , ideoque  $n^{s:e} = 1$ ; ipsæque functiones  $f\frac{dx}{n^{s:e}}$  &  $fn^{s:e}dz$  evanescent; atque  $v$  evadit =  $V$ ; erit  $2gf\frac{db}{n^{a:e}} = 2gfn^{a:e}dc$ . Hoc ve-





ro cum contingat pro quolibet puncto initiali K & finali L, licebit jam considerare  $a, b, & c$  tanquam variabiles; unde habebimus differentiando  $\frac{db}{n^{2a:e}} = n^{a:e} dc$ ; proinde  $dc = \frac{db}{n^{2a:e}}$

seu  $ldc = ldb - \frac{1}{c} \times 2a$ . Reponantur nunc pro litteris  $a, b & c$ ,

pristinæ assumptæ  $s, x & z$ , habebimus  $ldx = ldx - \frac{1}{e} \times 2s$ ;

id quod naturam curvæ quæsitæ AFL determinat ex data curva AK. Ex his habetur constructio curvæ quæsitæ AFL:

Quia enim  $dc = \frac{db}{n^{2a:e}}$ , hoc est,  $dz = \frac{dx}{n^{2s:e}}$ , erit  $\sqrt{(FG^2 -$

$FH^2)} = HG = dv = \sqrt{(ds^2 - dz^2)} = \sqrt{(ds^2 - \frac{dx^2}{n^{4s:e}})}$ .

Atqui, ob datam curvam ABKR, datur  $dx$  per  $ds$ : fit itaque

$dx = Sds$ ; Unde  $dz = \frac{Sds}{n^{2s:e}}$ , &  $dy = ds \sqrt{(1 - \frac{SS}{n^{4s:e}})}$ ,

ipsæque adeo coordinatæ AD =  $x = \int \frac{Sds}{n^{2s:e}}$  & DF =  $y =$

$\int ds \sqrt{(1 - \frac{SS}{n^{4s:e}})}$ .

Sed facile construitur  $n^{2s:e}$  ejusque quadratum  $n^{4s:e}$ , sumendo tantum in Logarithmica communi [cujus nempe subtangens = 1] applicatam, quæ distat a prima applicata, sive ab unitate, intervallo =  $2s:e$ , erit enim illa =  $n^{2s:e}$ , & altera

applicata quæ distat duplo intervallo =  $4s:e$ , erit  $n^{4s:e}$ . Hinc

formando super communi axe  $ab$ , in quo abscissa  $ay$  capiatur

=  $s$ , duas curvas  $\alpha\delta$  &  $\alpha\epsilon$ , quarum unius  $\alpha\delta$  applicata  $\gamma\delta$  fit

=  $\int \frac{Sds}{n^{2s:e}}$ , & alterius  $\alpha\epsilon$  applicata  $\gamma\epsilon$ , fit =  $\int ds \sqrt{(1 - \frac{SS}{n^{4s:e}})}$ .

Dico,  $\gamma\delta$  &  $\gamma\epsilon$  dare coordinatas curvæ quæsitæ.

T A B:  
LXXXIX:  
N<sup>o</sup>.  
CLXXXIV.  
Fig. 2.

SCHO.

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

In casibus particularibus constructio sæpe facilior redditur. Sic si Linea data ACK fit ipsa recta verticalis ANO; æquatio generalis supra inventa  $ldz = ldx - \frac{2s}{e}$ , abit in hanc  $ldz =$

$ldx - \frac{2x}{e}$ , quæ differentiata, sumendo  $dz$  pro constante, dat  $0 =$

$\frac{ddx}{dx} - \frac{2dx}{e}$ ; quo multiplicato per  $\frac{dz}{dx}$ , erit  $\frac{dz ddx}{dx^2} = \frac{2dz}{e}$  atque

integrando  $\frac{a}{e} - \frac{dz}{dx} = \frac{2z}{e}$ ; unde  $adx - edz = 2zdx$ ; hoc est,  $dx$

=  $\frac{e dz}{a - 2z} = \frac{\frac{1}{2} e dz}{\frac{1}{2} a - z} = [\text{ponendo } \frac{1}{2} a - z = t] - \frac{1}{t} edt$ ,

adeoque  $x = -\frac{1}{2} a \ln t$ ; ex quo patet  $x$ , seu arcum AF, esse

proportionalem Logarithmo negativo abscissæ TD, faciendo AT =  $\frac{1}{2} a$ . Hæc autem proprietas convenit Trajectoriæ Hugenianæ; quæ suam convexitatem habet versus superiora, estque

recta transiens per T & applicatis parallela, Trajectoriæ asymptotos. Nam  $dt : dx = t : \frac{1}{2} e =$  tangenti constanti.

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

Opè Lemmatis hæc præmissi, solvi potest Problema a Fratre meo propositum [vid. Act. Lips. 1697, p. 115\*] sine assumptione novarum indeterminatarum. Separandæ nimirum ponantur indeterminatæ hujus æquationis  $ady = y^p dx + by^n q dx$

[ubi  $a$  &  $b$  quantitates datas & constantes,  $n$  potestatem quamvis literæ  $y$ ,  $p$  &  $q$  quantitates utunque datas per  $x$  denotant.]

Transponatur terminus secundus, ut habeatur  $ady = y^p dx$

=  $by^n q dx$ , vel [diviso per  $y^n$ ]  $ay^{1-n} dy = y^{1-n} p dx$

=  $by^n q dx$ ; porro dividendo utrumque membrum per  $e^{(1-n) \int y^p dx : a}$ ,

$a$  denotante numero unitatis, seu  $lc = 1$ ; prodibit hæc altera

Lii 3: æquatio

\* Vide Solutionem Auctoris nostri, N<sup>o</sup>. XXXV, pag. 175, Tom. I.



æquatio  $\frac{ay^{1-n} dy - y^{1-n} p dx}{c^{(1-n)} f p dx : a} = \frac{b q dx}{c^{(1-n)} f p dx : a}$ ; ita enim membrum prius absolute integrari potest, & habebitur  $\frac{ay^{1-n}}{(1-n)c^{(1-n)} f p dx : a} = \int \frac{b q dx}{c^{(1-n)} f p dx : a} = X$ , seu alii cui functioni datæ ipsius  $x$ . Erit proinde  $y^{1-n} = \frac{1-n}{a} X c^{(1-n)} f p dx : a$ . Q. E. F.

## N°. CLXXXV.

## DU PENDULE COMPOSÉ

Dans un milieu résistant.

Calcul pour déterminer la vitesse ou la résistance d'un Pendule rectiligne, composé de deux globes  $A$  &  $B$ , qui se mouvraient dans un milieu qui résisteroit comme le carré de la vitesse.

## SOLUTION.

On suppose que  $a$  &  $b$  soient les distances de  $A$  &  $B$  au point de suspension ou d'appui, &  $x$  &  $s$  les abscisses & les arcs du cercle que décrit  $A$ . Soient nommées la gravité absolue  $=g$ , la vitesse de  $A = v$ ;  $c =$  au nombre dont le Logarithme est 1, c'est-à-dire,  $1c = 1$ ;  $\frac{1}{m}$  &  $\frac{1}{n}$  soient les intensités des résistances des globes  $A$ ,  $B$ .

Soit  $f$  la force immatérielle, mise entre les deux verges qui enfilent les deux globes  $A$  &  $B$ , desquels le premier  $A$  est conçu comme le plus proche du point d'appui, &  $B$  le plus éloigné; en sorte que le globe  $A$ , étant retardé par la verge du globe  $B$ , sans lequel il descendroit plus vite, & le globe  $B$ , étant

étant accéléré par la pression du globe  $A$ , sans lequel il descendroit moins vite; il se fait entre le globe  $A$  & la verge du globe  $B$ , une espèce de compression, comme s'il-y-avoit un ressort entre deux; l'effort donc de ce ressort à écarter les deux verges, doit être contrebalancé par les deux verges, qui tendent à se rapprocher jusqu'à l'entière coincidence: c'est cet effort du ressort que j'appelle la force immatérielle  $=f$ .

## TYPE DU CALCUL.

La force acceleratrice du globe  $A = \frac{g dx}{ds} - \frac{v v}{m} - \frac{f}{A}$

La force acceleratrice du globe  $B = \frac{g dx}{ds} - \frac{b b v v}{n a a} + \frac{a f}{b B}$ .

Or afin que les deux verges descendent ou circulent conjointement, il faut que ces deux forces acceleratrices soient comme les longueurs des verges, c'est-à-dire il faut que

$\frac{g dx}{ds} - \frac{v v}{m} - \frac{f}{A} : \frac{g dx}{ds} - \frac{b b v v}{n a a} + \frac{a f}{b B} = a : b$ . Par cette ana-

logie, on trouve  $f = \frac{g A B (b b - a b) dx}{(a a A + b b B) ds} + \frac{b A B v v (m b b - n a b)}{m n a (a a A + b b B)}$ .

Mais on fait que la force acceleratrice, multipliée par l'élément de l'espace à parcourir  $ds$ , donne  $v dv$ ; ainsi substituant cette

valeur de  $f$ , dans l'équation  $g dx - \frac{v v ds}{m} - \frac{f ds}{A} = v dv$ , on

trouvera  $g dx - \frac{v v ds}{m} - \frac{g m n a B (b b - a b) dx - b B v v (m b b - n a b) ds}{m n a (a a A + b b B)}$

$= v dv$ ; ce qui étant demêlé & réduit en ordre, il viendra

$\frac{(g a a A + g a b B) dx}{a a A + b b B} = \frac{(n a^3 A + m b^3 B) v v ds}{m n a (a a A + b b B)} + v dv$ . Pour abre-

ger; nommons  $\frac{g(a a A + a b B)}{a a A + b b B} = L$ , &  $\frac{n a^3 A + m b^3 B}{m n (a^3 A + a b b B)} = R$ ;

cela nous donnera cette equation  $L dx = R v v ds + v dv$ .

Pour l'intégrer, on posera  $c^{2R s} = x$ ; par conséquent  $2 R s = \ln x$ , &  $R ds = \frac{dx}{2x}$ . Donc  $L dx = \frac{v v dx}{2x} + v dv$ ; multipliez





le second membre par  $2z$ , & le premier par son égal  $2c^{2R}$ , il viendra  $2Lc^{2R} dx = vvdz + 2zvdv$ ; ainsi en intégrant, on aura  $2L \int c^{2R} dx = vvz = vvc^{2R}$ ; ce qui donne  $vv = 2Lc^{-2R} \int c^{2R} dx$ . Il n'y a donc qu'à remettre les valeurs de  $L$  &  $R$ ; ce qui étant exécuté, on obtiendra finalement  $vv = \frac{2g(aaA+bbB)}{aaA+bbB} c^{-2(na^3A+mb^3B)s} : mu(a^3A+abbB) \times \int c^{2(na^3A+mb^3B)s} : mu(a^3A+abbB) dx$ .

## S C H O L I E I.

Il faut remarquer qu'un corps pesant, qui tombe dans un milieu résistant, le long d'une courbe qui touche une ligne horizontale dans son plus bas point, s'accelere depuis le commencement de sa chute jusqu'à un certain terme, avant que d'arriver au point le plus bas de sa descente; ce terme passé le corps grave commence à se retarder: il faut donc savoir que la valeur trouvée de  $vv$ , n'est que pour la vitesse du corps quand il a passé ce terme. Donc, pour avoir la valeur de  $vv$ , pour quand le corps n'est pas encor arrivé au terme de la plus grande vitesse, il faut dans l'opération du calcul mettre par tout  $v dv$  au lieu de  $vdv$ : ainsi la dernière équation à intégrer sera celle ci  $2Lc^{2R} dx = vvdz - 2zvdv$ ; mais pour la rendre intégrable, il faut diviser le second membre par  $2z$ , & le premier par son égal  $c^{4R}$ , & on aura  $2Lc^{-2R} dx = \frac{vvdz - 2zvdv}{2z}$ ; dont l'intégrale est  $2L \int c^{-2R} dx = \frac{vv}{z} = vvc^{-2R}$ ; d'où on tire  $vv = -2Lc^{2R} \times \int c^{-2R} dx$ : en substituant comme auparavant les valeurs de  $L$  &  $R$ , on aura maintenant  $vv = \frac{2g(aaA+bbB)}{aaA+bbB} \times \int c^{-2(na^3A+mb^3B)s} : mu(a^3A+abbB) \times \int c^{-2(na^3A+mb^3B)s} : mu(a^3A+abbB) dx$ .

S C H O

## S C H O L I E II.

On remarquera encor, que par la gravité absolue  $g$  on n'entend pas la gravité naturelle, comme elle anime les corps terrestres dans le vuide, mais la gravité spécifique des corps diminuée de celle du milieu résistant: car c'est cette gravité diminuée qui doit être censée animer les corps plongés dans un milieu pesant lui-même. Ainsi donc, dans cette solution, on suppose que les deux globes  $A, B$  sont faits d'une même matière, par exemple l'un & l'autre de fer, ou l'un & l'autre de plomb; mais si l'un étoit de fer & l'autre de plomb, il y auroit à considérer deux differents  $g$ , que l'on désigneroit par  $g$  &  $g'$ , l'un pour le globe  $A$  & l'autre pour le globe  $B$ . Cette supposition rendroit le Problème un peu plus difficile, & la formule plus longue.

## S C H O L I E III.

Si on veut déterminer le Centre d'oscillation de notre Pendule composé de deux globes  $A, B$ , oscillant dans un milieu résistant; c'est-à-dire, si on veut trouver la longueur d'un Pendule simple, qui soit isochrone avec le Pendule composé; il y a deux cas à considérer: En supposant 1°. que le Pendule simple fasse ses oscillations dans le vuide, ou dans un milieu sans résistance. 2°. Que le Pendule simple oscille dans le même milieu résistant, dans lequel oscille le composé.

Le premier cas est fort facile, car il n'y a qu'à prendre la quatrième proportionnelle de la force accélératrice du premier globe, laquelle force a été trouvée ci-dessus  $\frac{gdx}{ds} = \frac{vv}{m} = \frac{f}{A}$ , de la force accélératrice naturelle sur un arc semblable, qui est  $\frac{Gdx}{ds}$ , en nommant  $G$  la gravité naturelle absolue, & de la longueur du premier rayon  $a$ ; & ainsi on aura la longueur cherchée  
Joan. Bernoulli Opera omnia Tom. IV. Kkk chée





386 N°. CLXXXV. DU PENDULE COMPOSE &c.

chée du Pendule simple  $= \frac{G a d x : d s}{g d x : d s - v v : m - f : A}$ , où on substituera les valeurs trouvées de  $f$  & de  $v v$ .

Quant au second cas, le Problème est indéterminé: car la longueur cherchée du Pendule simple synchrone avec le composé, dépend de la quantité de matiere, de la grosseur de son globe, & partant aussi de l'intensité de la résistance. Pour plus de facilité du calcul, supposons que le troisième globe, que nous voulons employer pour le Pendule simple synchrone, soit de même matiere que les deux autres globes, & qu'il ait la même grosseur que le globe  $A$ ; par conséquent aussi la même intensité de résistance  $\frac{1}{m}$ . Cela posé, nommons la longueur cherchée du Pendule simple  $= y$ . Sa vitesse sera  $= \frac{y u}{a}$ , & sa résistance dans le même milieu  $= \frac{y y u u}{a a m}$ ; donc la force accélératrice  $= \frac{g d x}{d s} - \frac{y y u u}{a a m}$ ; ainsi, par la nature du synchronisme, on aura cette analogie  $\frac{g d x}{d s} - \frac{v v}{m} - \frac{f}{A} : \frac{g d x}{d s} - \frac{y y u u}{a a m} = a : y$ ; ce qui nous fournit cette équation quarrée  $(\frac{g d x}{d s} - \frac{v v}{m} - \frac{f}{A}) y = \frac{g d x}{d s} - \frac{y y u u}{a m}$ ; d'où l'on déduira la valeur cherchée de  $y$ ; dans laquelle il faudra substituer les valeurs trouvées de  $f$  & de  $v$ , pour avoir le tout en termes connus.



J O A N

N°. CLXXXVI.

JOHANNIS  
BERNOULLI  
HYDRAULICA

Nunc primum detecta ac demonstrata directe ex  
fundamentis pure mechanicis.

ANNO 1732.

K k k 2