

DE PRESSIONE
 VNIVM TENSORVM
 IN CORPORA SVBIECTA, EORVMQVE
 MOTV A FRICTIONE IMPEDITO.

DISSERTATIO ALTERA.

Auctore

L. EULER O.

§. I.

In superiore dissertatione solutionem huius problematis ex theoria vniuersalissima aequilibrii et motus corporum tam perfecte flexibilium quam elasticorum repetimus, unde factum est, vt solutio primum ad formulas non parum complicatas fuerit perducta, quas autem tandem ad pulcherrimam simplicitatem deducere licuit. Quoties autem talis reductio quasi praeter omnem expectationem succedere deprehenditur, semper certi esse possumus, aliam dari viam magis naturalem et directam, quae sine tantis ambagibus statim ad solutionem finalem manuducere queat, quod ipsum etiam in praesente quaestione vsu venit, dummodo Theoriam illam generalissimam ante propius ad praesens institutum accommodemus, quam solutionem inde deriuare voluerimus. Primum igitur inde theorema non ita latissime

latissime patens constitui conveniet, quo quasi vno ictu pleraeque illae ambages refecentur, atque adeo istius theorematis primo demonstrationem directam ex ipsis aequilibrii principiis petitam dabimus; tum vero eius egregium consensum cum formulis generalissimis sumus ostensuri.

Theorema.

Tab. VI.
Fig. 1.

§. 2. Si funis seu filum perfecte flexile AYE in singulis elementis $Yy = ds$ secundum directionem normalem $Y\Pi$ vrgeatur a viribus $= \Pi ds$, ac praeterea in hoc elemento fuerit tensio $= T$; tum posito radio osculi huius curvae in puncto $Y = r$, status aequilibrii semper postulat ut sit $T = \Pi r$.

Demonstratio ex primis Staticae principiis petita.

§. 3. Vtrinque circa punctum Y considerentur bina curvae elementa Yy et $Yv = ds$, in quibus ergo datur tensio T , ita ut punctum Y secundum has directiones Yy et Yv sollicitetur a viribus $= T$; tum vero sit $Y\Pi$ vis illa normaliter applicata $= \Pi ds$, ac status aequilibrii postulat ut tres istae vires puncto Y applicatae se inuicem destruant. Quamobrem ex binis lateribus Yy et Yv compleamus parallelogrammum $Yy\pi v$, et necesse est ut sit vis Πds quae nunc per diagonalem $Y\pi$ repraesentatur ad alterutram vim T ut $Y\pi$ ad Yy , ideoque $\Pi ds : T = Y\pi : Yy$. Iam cum recta $\Pi Y\pi$ producta angulum vYy bifecet, ducatur ad
eam

eam recta $Y R$, ita ut angulus $Y R y$ fiat aequalis $Y y \pi$, hincque triangulum $Y R y$ ∞ triangulo $Y y \pi$, quare obrem $Y \pi : Y y = Y y : Y r$. Ex Geometria autem nunc constat fore R centrum circuli per tria puncta v $Y y$ ducendi; quia igitur circulus curuam osculatur, erit utique recta $Y R$ radius osculi curvae $= r$, unde cum fit $Y y = ds$, erit $Y \pi : Y y = ds : r$ ideoque $\Pi ds : T = ds : r$. Hinc sequitur id ipsum quod est demonstrandum scilicet esse $T = \Pi r$.

Alia demonstratio ex formulis nostris generalissimis petita.

§. 4. Consideremus igitur totam funis figuram Tab. VI.
 $A Y y$ tanquam in eodem plano sitam, pro qua ad Fig. 3.
 axem fixum $A B$ relata vocentur coordinatae $A X = x$
 et $X Y = y$; ipse vero arcus $A Y = s$, ita ut sit
 eius elementum $Y y = ds$; et ducta applicata proxima
 $x y$ axique parallela $Y v$, erit $Y v = dx$ et $vy = dy$.
 Porro autem applicata $X Y$ producat in q , existente
 $Y p$ axi parallela.

His positis fit $Y \Pi$ vis illa normalis Πds
 curvae in puncto Y applicata, quae resoluta secundum
 directiones $Y p$ et $Y q$ praebebit vim $Y p = \Pi dy$
 et vim $Y q = \Pi dx$. Praeterea vero quoniam ipsam
 tensionem T hic nondum contemplari licet ponamus
 praeter vim $Y \Pi = \Pi ds$ puncto Y applicatam esse
 vim tangentialem $= \Theta ds$; quae quia in directione
 $Y y$ agit per resolutionem praebet vim secundum
 $Y v = \Theta dx$ et secundum $Y q$ vim $= \Theta dy$. Col-
 ligendis igitur his quatuor viribus elementum cur-

vae ds sollicitabitur secundum directionem AX vi
 $= \Theta dx - \Pi dy$, quam in theoria generali voca-
 vimus Pds ; tum vero secundum directionem XY
 vi $= \Theta dy + \Pi dx$, quae supra erat Qds . Hinc
 igitur erit

$$fPds = f\Theta dx - f\Pi dy \text{ et } fQds = f\Theta dy + f\Pi dx.$$

§. 5. Quoniam igitur hic totam curuam in
 eodem plano sitam concipimus, pro statu aequilibrii
 unicum habebimus aequationem

$$f dy f\Theta dx - f dy f\Pi dy - f dx f\Theta dy - f dx f\Pi dx = 0.$$

Tum vero quia ipsam tensionem in Y ut datam
 spectamus $= T$, erit

$$T = -\frac{dx}{ds} (f\Theta dx - f\Pi dy) - \frac{dy}{ds} (f\Theta dy + f\Pi dx)$$

unde sumtis differentialibus positoque $dy = p dx$,
 ut sit $ds = dx \sqrt{1 + pp}$ hae duae aequationes se-
 quentes induent formas:

$$p(f\Theta dx - f\Pi dy) = f\Theta dy + f\Pi dx \text{ et}$$

$$T = -\frac{1}{\sqrt{1+pp}}(f\Theta dx - f\Pi dy) - \frac{p}{\sqrt{1+pp}}(f\Theta dy + f\Pi dx)$$

in qua si ex priore loco $f\Pi dx + f\Theta dy$ substi-
 tuatur valor $p(f\Theta dx - f\Pi dy)$ prodibit

$$T = -\sqrt{1+pp}(f\Theta dx - f\Pi dy).$$

Differentietur prior aequatio, fietque

$$dp(f\Theta dx - f\Pi dy) + p(\Theta dx - \Pi dy) = \Theta dy + \Pi dx$$

siue

$$dp(f\Theta dx - f\Pi dy) = \Pi(1 + pp)dx$$

ideoque

$$f\Theta dx - f\Pi dy = \frac{1+pp}{dp} \Pi dx$$

que

quo valore in altera aequatione substituto habebimus $T = - \frac{(1 + pp)^{\frac{3}{2}}}{dp} \Pi dx$. Quare cum sit ra-

dius osculi $r = - \frac{dx(1 + pp)^{\frac{3}{2}}}{dp}$, erit $T = \Pi r$; sic-

que patet theorema nostrum cum formulis generalibus egregie conuenire.

§. 6. Vt autem etiam relationem vis tangentialis in calculum introductae Θds ad vires datas T et Πds definiamus, valorem inuentum

$$T = -\sqrt{1 + pp}(f\Theta dx - f\Pi dy)$$

differentiemus, fietque

$$dT = - \frac{p dp}{\sqrt{1 + pp}} (f\Theta dx - f\Pi dy) - \sqrt{1 + pp}(\Theta dx - \Pi dy).$$

Et quia est

$$dp(f\Theta dx - f\Pi dy) = \Pi(1 + pp)dx,$$

erit nunc $dT = -\sqrt{1 + pp}\Theta dx$, hoc est $dT = -\Theta ds$ ita vt vis tangentialis assumta Θds ipsi differenti tensionis T negative sumto aequetur. Quoniam enim tensionem T ab Y versus A vergere assumimus, ea utique a vi tangentiali Θds diminuitur. His iam inuentis problema in superiore dissertatione solutum facillime resolui poterit.

Problema I.

§. 7. Si funis incumbat cylindro horizontali, cuius sectio transuersa verticalis sit $A Y B$, eiusque terminis appensa sint pondera M et N definire statum aequilibrui, quod ob frictionem subsistere poterit.

Tab VI.

Fig. 4.

T t 2

Solutio.

Solutio.

§. 8. Supponamus ambo pondera M et N, seu potius vires funem in utroque termino tendentes tantopere inter se discrepare, ut si vis maior M tantillum augetur funis in hanc partem cedere inciperet, ita ut hoc statu frictio vim suam totam exerat. Iam ponamus tensionem in funis puncto Y esse = T, quam versus A directam concipiamus; tum vero statuamus pressionem quam cylindri elementum $Y y = ds$ a fune sustinet = Πds , et quia frictio ubique certae parti pressionis aequari censetur, sit ea = $\lambda \Pi ds$, quae ergo secundum directionem Y y sese motui iamiam generando opponet, ita ut nunc habeamus vim tangentialem $\Theta ds = \lambda \Pi ds$. Cum igitur funis ob reactionem a cylindro urgeatur in directione normali Y Π vi = Πds , necesse est ut funis ab his viribus in aequilibrio teneatur.

§. 9. Quod si igitur radium osculi curvae in puncto Y statuamus = r, per ea quae in praecedente theoremate sunt demonstrata, ob $\Theta = \lambda \Pi$ habebimus has duas aequationes:

$$\text{I. } T = \Pi r. \quad \text{II. } dT = -\lambda \Pi ds.$$

Diuidamus nunc posteriorem per priorem ut nanciscamur hanc aequationem: $\frac{dT}{T} = -\frac{\lambda ds}{r}$. Sit nunc recta YO ad curuam normalis, quae cum axe AO faciat angulum AOY = Φ , qui ergo amplitudinem arcus AY metietur; vnde si YR sit radius osculi = r et ducatur recta yR, erit angulus AyR = $\Phi + d\Phi$ ideoque

ideoque angulus ad $R = d\Phi$; qui cum etiam fit

$$\frac{Yy}{YR} = \frac{ds}{r} \text{ ob } \frac{ds}{r} = d\Phi \text{ aequatio illa}$$

$$\frac{dT}{T} = -\lambda ds = -\lambda d\Phi$$

integrata praebet $T = C e^{-\lambda\Phi}$; sicque habebimus hanc aequationem: $T = C e^{-\lambda\Phi}$, vbi pro constante C determinanda remoueamus punctum Y vsque in A , vbi fit $\Phi = 0$, et quia hic tensio ipsi ponderi M aequatur erit $M = C$, ita vt habeamus hanc aequationem determinatam $T = M e^{-\lambda\Phi}$.

§. 10. Inuenta igitur tensione funis in singulis locis ex aequatione $\Pi = \frac{T}{r}$, etiam pressionem funis in singulis punctis assignare poterimus: Scilicet per elementum $Yy = ds$ pressio erit

$$\Pi ds = \frac{T ds}{r} = M e^{-\lambda\Phi} \frac{ds}{r} = M e^{-\lambda\Phi} d\Phi.$$

Haec igitur solutio cum ea quam supra inuenimus perfecte congruit et sine vllis ambagibus ope praecedentis theorematum est eruta.

§. 11. Statuamus iam pro altero termino B , vbi funis a vi minore N tenditur amplitudinem totius arcus $AYB = \theta$, quae quidem hoc casu foret $= \pi = 180^\circ$. Verum si forte funis in alio quocunque puncto E cylindrum deserat, ibique secundum tangentem minorem N trahatur, denotet angulus θ amplitudinem arcus AYE ; et quia in hoc loco erit tensio $= M e^{-\lambda\theta}$, ei vis tendens N debet esse aequalis; ex quo habebimus $N = M e^{-\lambda\theta}$ siue etiam $M = N e^{\lambda\theta}$; vnde omnia phaenomena quae supra sunt memorata sponte fluunt.

§. 12. Quin etiam ex hoc ipso principio hic demonstrato ulterius progredi, atque adeo motum, quem funis accipiet si vis tendens M maior fuerit quam N e^{λ} accurate determinare licebit. Ea enim solutio quae supra est tradita, tantum ad veritatem propinquare est censenda; ibi enim assumimus frictionem durante motu adhuc eandem manere quae pro aequilibrio erat inuenta, cum tamen in ipso motu pressio funis ad cylindrum non exiguam mutationem sine dubio patiatur: mutata autem pressione etiam frictio mutabitur; unde perspicuum est, solutionem supra traditam in omni rigore admitti nequaquam posse; neque etiam ausi fuimus, eam ex theoria generali motus deducere, quandoquidem in calculos maxime complicatos et taediosos fuiffemus delapsi, qui tamen per molestissimas reductiones tandem sine dubio ad expressiones satis concinnas reuocari potuiffet. Nunc autem theoremate nostro stabilito ista solutio haud difficulter expediri poterit.

Problema 2.

§. 13. Si discrimen inter binas vires M et N maius fuerit quam ut aequilibrium consistere possit, determinare motum, quo funis super cylindro a vi maiori protrahetur.

Solutio.

Tab. VI.
Fig. 5

§. 14. Sit figura $A Y B$ sectio transversa cylindri eaque verticalis, cui circumductus sit funis altero termino onustus pondere M , altero vero N ; ita

ita ut sit $M > N$. Quoniam enim ambae ponderum directiones sunt verticales, amplitudo totius arcus $A Y B$, fit $\theta = \pi = 180^\circ$. Iam motus initio ponamus pondus M fuisse in ipso puncto A , alterum vero N descendisse usque in C , ita ut tota funis longitudo sit $= \text{arc. } A Y B + B C$. Vocemus igitur totum arcum $A Y B = b$ et altitudinem $B C = c$, ita ut tota funis longitudo sit $b + c$; crassitiem autem funis ubique vnitatem designemus, ut longitudo $b + c$ simul eius massam exhibeat. Ipsum autem funem tanquam gravitatis expertem spectemus, quo calculus facilius reddatur: deinceps enim non difficile erit eius quoque rationem habere. Hoc modo vires sollicitantes erunt ambo pondera M et N ; litterae autem M et N tam ipsa pondera quam eorum massas exprimant.

§ 15. Elapso autem tempore t , quod semper in minutis secundis exprimi assumimus, descenderit corpus M ex A usque in M , confecto spatium $A M = q$. Alterum igitur pondus N interea ascendisse necesse est per aequale spatium $C N = q$, unde portio funis etiam nunc hic dependens erit $B N = c - q$. In hoc porro statu sit v celeritas, qua funis mouetur, quippe quae in omnibus eius punctis eadem erit, ubi v denotat spatium quod hac celeritate vno minuto secundo percurri posset. Ergo elapso tempore $t + dt$ celeritas funis erit $= v + dv$ et $\frac{dv}{dt}$ exprimet accelerationem funis in singulis punctis, ex quo vis acceleratrix erit $= \frac{dv}{g dt}$, denotante g altitudinem, per quam grauia vno minuto secundo delabuntur

buntur. Ponamus autem brevitatis gratia hanc vim acceleratricem $\frac{dv}{gdt} = u$, quae ergo per massam cuiusque portionis multiplicata dabit vim motricem, cuius directio vbique in sensum N B Y A M vergit. Ceterum quemadmodum initio huius motus est $q=0$, ita motus diutius durare nequit, quam donec fiat ex altera parte $BN = c - q = 0$: hoc est donec fiat $q = c$.

§. 16. Ad motum igitur inuestigandum concipiamus toti funi in singulis elementis vires esse applicatas viribus illis motricibus aequales et contrarias, atque necesse est, ut tum totus funis ad statum aequilibrii perducatur. Consideremus igitur funis elementum quodcumque $Yy = ds$, cuius ergo massa quoque erit $= ds$; et cum motus eius secundum tangentem YT dirigetur et acceleretur vi motrice $= u ds$, ei vim contrariam secundum directionem Yy applicatam concipiamus $= u ds$. Vbi notandum, dum hoc modo totum funem secundum elementa prosequimur, quantitatem u pro constante esse habenda, propterea quod haec quantitas tantum cum tempore mutatur. Hic autem statum pro eodem temporis momento perscrutamur. Praeterea vero sit pressio, quam elementum $Yy = ds$, a fune sustinet $= \Pi ds$, quae ergo secundum directionem normalem $Y\Pi$ applicata est intelligenda. Ex ea autem oritur frictio $= \lambda \Pi ds$ pariter secundum directionem Yy agens quandoquidem motus directioni YT est contraria; unde praeter vim normalem

malem Πdz habebimus vim tangentialem $= u ds + \lambda \Pi dz$,
 quam supra per Θds indicavimus. Hoc modo
 ergo obtinebimus omnes vires quas funis portio A Y B
 sustinet: at vero eius portio ab A dependens scilicet
 A M $= q$ ob accelerationem sursum vrgeri censenda
 est $vi = u ds$, simulque etiam corpus M $vi = M u$,
 dum a gravitate deorsum vrgetur $vi = M$. Ex
 altera vero parte portio funis B N $= c - q$, cum
 pondere N ob accelerationem deorsum sollicitabitur
 $vi = (c - q) u + N u$, atque in eadem directione
 etiam vrget gravitas $vi = N$. Hae ergo omnes
 vires unquam sumtae in aequilibrio servari debent.

§. 7. Ponamus nunc tensionem funis in puncto
 Y esse T , ac ponio radio oculi curvae in hoc
 loco r , per theorema nostrum habebimus hanc
 aequationem: $T = \Pi y$; praeterea vero cum sit
 quoque $d\Pi = \Theta ds$ (videatur §. 6.) ideoque
 $dT = \Pi ds = \lambda \Pi ds$, ex priore vero aequatione
 fit $\Pi = \frac{T}{y}$, hoc valore substituto erit $dT = u ds + \frac{\lambda T ds}{y}$
 sive $dT + \frac{\lambda T ds}{y} = u ds$. Vocemus iam ut su-
 pra amplitudinem arcus A Y seu angulum AOY $= \Phi$,
 eritque $\frac{ds}{y} = d\Phi$, unde aequatio modo inuenta
 multiplicetur per $e^{\lambda \Phi}$ ut prodeat
 $e^{\lambda \Phi} (dT + \lambda T d\Phi) = u ds e^{\lambda \Phi}$
 cuius integrale est

$$e^{\lambda \Phi} T = \text{Const.} - u \int e^{\lambda \Phi} ds$$

vbi constans etiam utcumque a tempore t siue ce-
 leritate w , quippe quae int. functio ipsius t spectanda.

pendere potest, pro qua igitur scribamus litteram U .
 Integrale autem $\int e^{\lambda \Phi} ds$ arbitraria capiatur, ut evanescat
 posito $\lambda = 0$ vel $\Phi = 0$. Quod observato erit tensio
 $T = U e^{-\lambda \Phi} - e^{-\lambda \Phi} u \int e^{\lambda \Phi} ds$ quae in puncto

§. 18. Ponamus nunc primo $s = 0$ et $\Phi = 0$,
 ut obtineamus tensionem in ipso puncto A , quae
 ergo erit $T = U$ quae, quia neglecta massa funis
 pondus M in quiete sustinere debet, sursum agere
 est cernenda. Ea ergo cum viribus pro hac parte
 ante notatis, quae erant $u(q + N)$ sursum, et ipsum
 pondus M deorsum in aequilibrio esse debet; unde
 nascitur ista aequatio: $U = M - u(q + M)$ quae
 est una aequatio pro motus determinatione, alteram
 vero nobis suppeditabit status alterius portionis a
 puncto B dependentis, quam deorsum virgeri vidimus
 viribus $u(c + q) + Nu + N$.

§. 19. Quae ramus igitur funis tensionem in
 ipso termino B , et quia totius arcus $A Y B$ am-
 plitudo est π erit $\Phi = \pi$; tum vero vocemus
 valorem formulae integralis $\int e^{\lambda \Phi} ds$ per totum ar-
 cum $A Y B$ extensum $= C$, eritque tensio funis in
 puncto $B = U e^{-\lambda \pi} - u e^{-\lambda \pi} C$ sursum vergens,
 propterea quod pondus N in aequilibrio servare de-
 bet, quae ergo aequalis esse debet viribus deorsum
 vergentibus pro portione $B N$, unde ex hac parte
 nanciscimur hanc aequationem:

$$U e^{-\lambda \pi} - u e^{-\lambda \pi} C = u(c + q) + Nu + N$$

ex qua aequatione cum praecedente coniuncta elimi-
 nari poterit quantitas constans U , quae adhuc
 v v

manerat incognita, quia enim $U = M - u(q + \pi M)$, hoc valore hic substituto impetrabimus aequationem finalem istam: $-u e^{-\lambda \pi} (q + M + C) + M e^{-\lambda \pi} = u(c - q) + N$ unde elicimus

$$u = \frac{M e^{-\lambda \pi} - N}{e^{-\lambda \pi} (q + M + C) + c - q + N}$$

§. 20. Scripsimus autem breuitatis gratia litteram u loco $\frac{dv}{2gd}$, dein quia pondus M celeritate v descendere assumitur, hocque motu spatium $A M = q$ tempusculo dt incrementum accipit $= dq$, erit $dq = v dt$, ideoque $q = \int v dt$. Praestabit autem quantitatem q in calculo retinere; unde cum sit $v = \frac{dq}{dt}$ erit sumto elemento temporis dt constante $\frac{dv}{dt} = \frac{ddq}{dt^2}$ ideoque $u = \frac{ddq}{2gd^2}$, quo valore adhibito aequatio motum funis determinans erit

$$\frac{ddq}{2gd^2} = \frac{M e^{-\lambda \pi} - N}{e^{-\lambda \pi} (q + M + C) + c - q + N}$$

exqua statim patet, motum in sensum BYA oriri non posse, nisi haec formula fuerit positiua, hoc est nisi sit $M e^{-\lambda \pi} > N$, prorsus uti in problemate est stabilitum. Praeterea vero ex hac aequatione intelligitur, determinationem motus nostri funis multo difficiliorem esse quam in praecedente dissertatione erat visum, propterea quod haec aequatio est differentialis secundi gradus et praeter ddq etiam ipsa littera q ingreditur.

§. 21. Quo autem hanc aequationem facilius tractare liceat, pro quantitibus constantibus statuamus

mus breuitatis gratia $2g(M e^{-\lambda\pi} - N) = E$,
 $e^{-\lambda\pi}(M + C) + c + N = F$ et $e^{-\lambda\pi} - 1 = -G$
 vt habeamus hanc aequationem: $\frac{dq}{dt} = \frac{E}{F - Gq}$, quae
 multiplicata per dq et integrata praebet

$$\frac{dq^2}{2dt^2} = -\frac{E}{G} \int (F - Gq) + \frac{E}{G} \int A$$

ita vt iam fit $\frac{dq^2}{dt^2} = -\frac{2E}{G} \int \frac{F - Gq}{A}$. Vbi notetur q
 nunquam maius euadere quam c ; tum autem sem-
 per erit $F > Gq$ quia $F > Gc$. Ad hanc con-
 stantem A definiendam, recordemur, ipso initio
 fuisse $= 0$, et quia motum a quiete inchoasse assu-
 mimus erit etiam celeritas $\frac{dq}{dt} = 0$, vnde patet sumi
 debere $A = F$. Sicque aequatio pro motu erit
 $\frac{dq}{dt} = + \sqrt{\left(\frac{2E}{G} \int \frac{F}{F - Gq}\right)}$, vnde porro colligitur

$$dt = \frac{dq}{\sqrt{\left(\frac{2E}{G} \int \frac{F}{F - Gq}\right)}}, \text{ vnde intelligitur hinc nullo}$$

modo integrationem expectari posse. Tantum ergo
 abest, vt hoc Problema tam facile resolui possit, vti
 ante erat visum: vt potius inter difficillima sit nu-
 merandum.

§. 22. Per approximationem autem solutio
 succedit si fractio $\frac{G}{F}$ fuerit quam minima. Cum
 igitur sit

$$\frac{G}{F} = \frac{1 - e^{-\lambda\pi}}{e^{-\lambda\pi}(M + C) + c + N}$$

haec quantitas si fuerit valde parua ponatur ea $= n$,
 eritque

$$\frac{1}{F - Gq} = \frac{1}{1 - nq} = \int (1 - nq) = + nq$$

proxime.

proxime. Hoc ergo casu habebimus $dt = \frac{dq}{\sqrt{\frac{2E}{G}nq}}$
 siue $dt \sqrt{\frac{2E}{G}} = \frac{dq}{\sqrt{q}}$, vnde integrando erit $t \sqrt{\frac{2E}{G}} = 2\sqrt{q}$;
 atque hic vicissim nanciscemur $q = \frac{En + t^2}{2G}$, ita vt spa-
 tium percursum $AM = q$ quadrato temporis sit
 proportionale, vti vsu venit in lapsu grauium libero;
 verum motus multo magis erit retardatus, ob n
 fractionem minimam. Hinc igitur ob $n = \frac{C}{F}$ erit
 $q = \frac{Et + t^2}{2F}$; ac loco E et F resitutis valoribus

$$q = \frac{g(M e^{-\lambda\pi} - N) t t}{e^{-\lambda\pi}(M + C) + c + N}.$$

§. 23. Ceterum hic notasse iuuabit, istum ca-
 sum quem per calculum euoluere licuit conuenire
 cum solutione in superiore dissertatione tradita; vnde
 intelligimus, eam quoque eatenus tantum valere,
 quatenus fractio $\frac{C}{F}$ est valde parua; quod nisi conti-
 gerit, solutio vtique euadet maxime ardua, ita vt
 ne per approximationes quidem commode expediri
 possit. Praeterea vero ista solutio facile transferri potest
 ad casum quo funis antequam ad terminum B de-
 pendet vnā pluresue integras reuolutiones circa
 cylindrum compleuerit: tum enim nil aliud requiritur,
 nisi vt loco litterae π scribamus vel 3π , vel 5π ,
 vel 7π etc. quemadmodum ex superiore disserta-
 tione satis est manifestum.

§. 24. Denique si quem forte offendat, quod
 supra pro termino A tensionem sursum vergere af-
 sumimus, cum tamen valor litterae T deorsum
 directus fuerit inuentus, is perpendat, hanc directio-

nem vis T locum habere, quatenus ea puncto Y applicatur. Manifestum autem est, si haberetur filum tenfum inter terminos A et Y, tum quidem punctum Y versus A et vicissim A versus Y, hoc est sursum vrgeri debere. Atque hinc etiam perspicuum est, quoniam funis cylindro incumbens A Y B in statu tensionis versatur, tum vtrumque terminum A et B ob eandem tensionem sursum sollicitari debere, prorsus quemadmodum in hac solutione assumimus.

§. 25. Quod si cylindrus cui funis circumvoluitur fuerit circularis, cuius radius sit $= a$, ideoque $r = a$, tum erit $ds = a d\Phi$, hincque formula integralis $\int e^{\lambda\Phi} ds$ euadet $\frac{a}{\lambda} e^{\lambda\Phi} - \frac{a}{\lambda}$. Huius ergo valor sumto $\Phi = \pi$ erit $= \frac{a}{\lambda} (e^{\lambda\pi} - 1)$, quem in solutione generali posuimus C; vnde pro hoc casu erit

$$F = M e^{-\lambda\pi} + \frac{a}{\lambda} (1 - e^{-\lambda\pi}) + c + N \text{ ideoque}$$

$$\frac{G}{F} = n = \frac{1 - e^{-\lambda\pi}}{M e^{-\lambda\pi} + \frac{a}{\lambda} (1 - e^{-\lambda\pi}) + c + N}$$

qui ergo valor si fuerit valde paruus approximatio ante exposita locum habebit, vbi iterum loco π scribi oportebit vel 3π , vel 5π , vel 7π etc. si funis circa cylindrum vnam; vel duas, vel tres integras revolutiones fuerit complexus.