

412 DE VI, QUAM VENTVS IN VELA EXERIT.

ex quibus resultabunt tres sequentes aequationes $u + y = mb$,
 $t - x = nb$ et $g = \sqrt{2at + tt} + \sqrt{2ax + xx}$ ita
 vt habeantur quinque aequationes, ex quibus has quinque
 incognitas t, u, x, y , et a definiri oportebit, quod opus
 nisi subsidium adfit, esset maxime laboriosum et prolixum.

§. 771. Quoniam autem in praxi longitudo veli g
 non multum excedere solet interuallum AB , velum non
 admodum incuruabitur, eritque id circo radius curuedi-
 nis a quantitas praegrandis, ita vt futurum fit proxime

$$\sqrt{2at + tt} = \sqrt{2at} + \frac{tt}{2\sqrt{2at}}; \frac{a}{\sqrt{2at + tt}} = \frac{a}{\sqrt{2at}} - \frac{t}{4\sqrt{2at}};$$

$$\text{et } \sqrt{2ax + xx} = \sqrt{2ax} + \frac{xx}{2\sqrt{2ax}}; \frac{a}{\sqrt{2ax + xx}} = \frac{a}{\sqrt{2ax}} - \frac{x}{4\sqrt{2ax}}.$$

$$\text{Vnde erit } u = \sqrt{2at} - \frac{tt}{6\sqrt{2at}} \text{ et } y = \sqrt{2ax} - \frac{xx}{6\sqrt{2ax}}.$$

$$\text{Ex his definitis fit } \sqrt{2at} + \sqrt{2ax} - \frac{tt}{6\sqrt{2at}} - \frac{xx}{6\sqrt{2ax}} = mb;$$

$$t - x = nb; \text{ et } g = \sqrt{2at} + \sqrt{2ax} + \frac{tt}{2\sqrt{2at}} + \frac{xx}{2\sqrt{2ax}}. \text{ Ergo}$$

$$g - mb = \frac{2tt}{3\sqrt{2at}} + \frac{2xx}{3\sqrt{2ax}} \text{ et } \frac{1}{\sqrt{2a}} = \frac{3(g - mb)}{2t\sqrt{t} + 2x\sqrt{x}}; \text{ ideoque } \sqrt{2a} =$$

$$\frac{2t\sqrt{t} + 2x\sqrt{x}}{3(g - mb)}. \text{ Substituatur hic valor pro } a \text{ inverte}$$

$$\text{ra aequatione, prodibitque } g = \frac{2tt + 2xx + 2t\sqrt{tx} + 2x\sqrt{tx}}{3(g - mb)} + \frac{3}{4}$$

$$(g - mb); \text{ ideoque erit } (t^{3:2} + x^{3:2})(t^{3:2} + x^{3:2}) = \frac{3(g + mb)(g - mb)}{8}.$$

§. 772. Ad has aequationes resoluendas pono \sqrt{t}
 $+ \sqrt{x} = q, \sqrt{t} - \sqrt{x} = r$; erit $\sqrt{t} = \frac{q+r}{2}, \sqrt{x} = \frac{q-r}{2}$;

$$\text{et } t - x = qr; \text{ atque } t^{3:2} + x^{3:2} = \frac{q^3 + 3qrr}{4}, \text{ vnde erit } \sqrt{2a}$$

$$= \frac{q(qq + 3rr)}{6(g - mb)} \text{ et reliquae aequationes fient } qr = nb \text{ et}$$

$$\frac{qq(qq + 3rr)}{4} = \frac{2(g + 3mb)(g - mb)}{8} \text{ seu } qq(qq + 3rr) = \frac{3}{2}(g + 3mb)$$

$$(g - mb), \text{ per priorem vero est } qqrr = nmhb, \text{ ergo illa}$$

$$\text{per hanc diuisa } \frac{qq + 3rr}{rr} = \frac{3(g + 3mb)(g - mb)}{2nmhb}; \text{ vnde est } \frac{qq}{rr} =$$

$$\frac{3(gg + 2mgb - 3mmbb - 2nmhb)}{2nmhb}, \text{ et } \frac{q}{r} = \sqrt{\frac{3}{2}(gg + 2mgb - 3mmbb - 2nmhb)}$$

$$\text{vnde denique fit } q = \sqrt{\frac{3}{2}(gg + 2mgb - 3mmbb - 2nmhb)}$$

et

et $r = \frac{nb}{\sqrt[3]{\frac{1}{2}(gg + 2mgb - 3mmhb - 2nnhb)}}$. Ex his fit

$Vt = \frac{\sqrt[3]{\frac{1}{2}(gg + 2mgb - 3mmhb - 2nnhb)} + nb}{2\sqrt[3]{\frac{1}{2}(gg + 2mgb - 3mmhb - 2nnhb)}}$ atque

$Vx = \frac{\sqrt[3]{\frac{1}{2}(gg + 2mgb - 3mmhb - 2nnhb)} - nb}{2\sqrt[3]{\frac{1}{2}(gg + 2mgb - 3mmhb - 2nnhb)}}$.

§. 773. Cum deinde fit $V2a = \frac{q(qg + rr)}{6(g - mb)}$; erit $V2a$

$= \frac{g + 3mb}{4\sqrt[3]{\frac{1}{2}(gg + 2mgb - 3mmhb - 2nnhb)}}$; atque

$a = \frac{(g + 3mb)^2}{16\sqrt{6}gg + 2mgb - 3mmhb - 2nnhb}$; vnde cognoscetur vis, qua

velum in A et B secundum tangentes trahi debet, quo in aequilibrio retineatur, erit scilicet vtraque vis $= \frac{acv}{800} \frac{M}{V}$.

Ducantur ergo ex A et B tangentes AK et BL, quae se mutuo fecent in O, et quia vires ambae sunt aequales, media directio vis venti GO angulum AOB bifecabit;

erit autem angulus AOB = AKH + BLH; ideoque AOG = $\frac{1}{2}$ AKH + $\frac{1}{2}$ BLH, et angulus OGL = $\frac{1}{2}$ BLH - $\frac{1}{2}$ AKH.

Quodsi autem vis ipsa venti ponatur = P fiet P: $\frac{acv}{800} \frac{M}{V} = \sin. AOB$: $\sin. \frac{1}{2} AOB = 2 \cos. \frac{1}{2} (AKH + BLH)$: \mathbf{E} .

ideoque erit vis $P = \frac{acv \cos. \frac{1}{2} (AKH + BLH)}{400} \frac{M}{V}$.

§. 774. Est vero anguli AKH cosinus $= \frac{\sqrt{(2at + tt)}}{a + t}$

$= \frac{\sqrt{2at}}{a} - \frac{3tt}{2a\sqrt{2at}}$, et anguli BLH cosinus $= \frac{\sqrt{(2ax + xx)}}{a + x} = \frac{\sqrt{ax}}{a} - \frac{3xxx}{2a\sqrt{2ax}}$; vnde erit $\sin. \frac{1}{2} AKH = \sqrt{\left(\frac{1}{2} - \frac{\sqrt{2at}}{2a} + \frac{3tt}{4a\sqrt{2at}}\right)}$

$= \sqrt{\frac{1}{2} - \frac{\sqrt{at}}{2a}}$; et $\cos. \frac{1}{2} AKH = \sqrt{\frac{1}{2} + \frac{\sqrt{at}}{2a}}$; similique modo

414 DE VI, QUAM VENTVS IN VELA EXERIT.

do fin. $\frac{1}{2} \text{BLH} = \sqrt{\frac{1}{2} - \frac{\sqrt{ax}}{2a}}$, et cos. $\frac{1}{2} \text{BLH} = \sqrt{\frac{1}{2} + \frac{\sqrt{ax}}{2a}}$. Ex his fit: cos. $\frac{1}{2} (\text{AKH} + \text{BLH}) = \frac{x}{\sqrt{2ax}} + \frac{t}{\sqrt{2at}} = \frac{1}{\sqrt{2a}} (\sqrt{t} + \sqrt{x}) = \frac{q}{\sqrt{2a}} = \frac{6(g-mb)}{qq+3rr}$ et a cos. $\frac{1}{2} (\text{AKH} + \text{BLH}) = \frac{q\sqrt{a}}{\sqrt{2}} = \frac{q\sqrt{2a}}{2} = \frac{qq(qq+3rr)}{12(g-mb)}$; et est $qq(qq+3rr) = \frac{3}{2}(g+3mb)(g-mb)$ ergo a cos. $\frac{1}{2} (\text{AKH} + \text{BLH}) = \frac{1}{8}(g+3mb)$; vnde prodit vis a vento excepta $P = \frac{cv(g+3mb)}{3200} \cdot \frac{M}{V}$; hacque vi velum a vento in directione GO propelletur.

§. 775. Haec expressio tantum prope est vera, et quoniam sinus et cosinus angulorum $\frac{1}{2} \text{AKH}$ et $\frac{1}{2} \text{BLH}$ tantum ad duos terminos expressimus neglectis sequentibus omnibus, dum in praecedentibus vltius processimus, nimium conclusio a veritate aberrabit. Quocirca eosdem sinus et cosinus accuratius exhiberi conueniet; extractione radice autem vltius producta reperietur:

$$\text{fin. } \frac{1}{2} \text{AKH} = \sqrt{\frac{1}{2} - \frac{\sqrt{at}}{2a} - \frac{t}{4a\sqrt{2}} + \frac{t\sqrt{t}}{4a\sqrt{a}} + \frac{7tt}{32aa\sqrt{2}}}$$

$$\text{cos. } \frac{1}{2} \text{AKH} = \sqrt{\frac{1}{2} + \frac{\sqrt{at}}{2a} - \frac{t}{4a\sqrt{2}} - \frac{t\sqrt{t}}{4a\sqrt{a}} + \frac{7tt}{32aa\sqrt{2}}}$$

$$\text{fin. } \frac{1}{2} \text{BLH} = \sqrt{\frac{1}{2} - \frac{\sqrt{ax}}{2a} - \frac{x}{4a\sqrt{2}} + \frac{x\sqrt{x}}{4a\sqrt{a}} + \frac{7xx}{32aa\sqrt{2}}}$$

$$\text{cos. } \frac{1}{2} \text{BLH} = \sqrt{\frac{1}{2} + \frac{\sqrt{ax}}{2a} - \frac{x}{4a\sqrt{2}} - \frac{x\sqrt{x}}{4a\sqrt{a}} + \frac{7xx}{32aa\sqrt{2}}}$$

Ex quibus debito modo combinatis colligitur: cos. $\frac{1}{2} (\text{BLH} - \text{AKH}) = 1 - \frac{(\sqrt{t} - \sqrt{x})^2}{4a} + \frac{(\sqrt{t} - \sqrt{x})^2(7t + 6\sqrt{tx} + 7x)}{32aa}$ et cos. $\frac{1}{2} (\text{BLH} + \text{AKH}) = \frac{\sqrt{t} + \sqrt{x}}{\sqrt{2a}} - \frac{t\sqrt{t} - x\sqrt{x}}{2a\sqrt{2a}} - \frac{t\sqrt{x} - x\sqrt{t}}{4a\sqrt{2a}}$.

§. 776. Resumamus superiores substitutiones $\sqrt{t} + \sqrt{x} = q$ et $\sqrt{t} - \sqrt{x} = r$, vnde est $\sqrt{t} = \frac{q+r}{2}$ et $\sqrt{x} = \frac{q-r}{2}$; et fiet $7t + 6\sqrt{tx} + 7x = 5qq + 2rr$. Quibus substitutis prodibit cos. $\frac{1}{2} (\text{BLH} - \text{AKH}) = \text{cos. OGL} = 1 - \frac{rr}{4a} + \frac{rr(5qq+2rr)}{32aa}$. At ex superioribus est $q = \frac{g+mb}{\sqrt{2a}}$ et $r = \frac{4nb\sqrt{a}}{g+mb}$ et $a = \frac{(g+mb)^2}{16\sqrt{6}(gg+2mb-3mmb-2nmb)}$.
Atque

DE VI, QUAM VENTVS IN VELA EXERIT. 415

Atque ex his obtinebitur $\cos. OGL = 1 - \frac{8nbb}{(g+3mb)^2} + \frac{240nbb(g-mb)}{(g+3mb)^3} - \frac{416n^4b^4}{(g+3mb)^4}$. Ad vim ipsam venti P autem inueniendam erit: $a \cos. \frac{1}{2} (AKH + BLH) = \frac{q\sqrt{2a}}{2} - \frac{q(2t-\sqrt{tx+2x})}{4\sqrt{2a}} = \frac{q\sqrt{2a}}{2} - \frac{q(qg+3rr)}{8\sqrt{2a}}$ ideoque oritur $a \cos. \frac{1}{2} AOB = \frac{g+mb}{8} - \frac{3}{4}(g-mb) = \frac{9mb-5g}{8}$. Ex quo inuenitur vis velum in directione GO vrgens $= P = \frac{cv(9mb-5g)}{3200} \cdot \frac{M}{V}$; quae multo propius ad veritatem accedit.

§. 777. Interim tamen patet, hanc approximationem vsurpari non posse, si vel b multo minor sit quam g , vel etiam angulus BFH sensibilibiter a recto discrepet. Quamobrem relicta approximatione praecedente, quae ex hypothesi quod a sit quantitas vehementer magna; quippe quae satis exigua imo nulla esse potest, si obliquitas anguli BFH sit permagna, et iste angulus penitus euanescat, etiamsi b non multo minor sit quam g . Resumamus igitur sine vlla approximatione superiores aequationes, quae erant: $g = V(2at + tt) + V(2ax + xx)$; $nb = t - x$; et applicatis u et y per logarithmos integratis fiet

$e^{\frac{mb}{a}} aa = (a + t + V(2at + tt))(a + x + V(2ax + xx))$, denotante e numerum, cuius logarithmus $= 1$.

Quodsi iam ponatur $t + x = p$, ob $t - x = nb$, prima aequatio reducta dabit $p = -2a + g V(\frac{4aa}{gg - nbb} + 1)$.

§. 778. Cum igitur sit $t = \frac{p+nb}{2}$ et $x = \frac{p-nb}{2}$ erit $t = -a + \frac{nb}{2} + \frac{g}{2} V(\frac{4aa}{gg - nbb} + 1)$ atque $x = -a - \frac{nb}{2} + \frac{g}{2} V(\frac{4aa}{gg - nbb} + 1)$. Tum vero erit $V(2at + tt) = \frac{g}{2} + \frac{nb}{2} V(\frac{4aa}{gg - nbb} + 1)$ et $V(2ax + xx) = \frac{g}{2} - \frac{nb}{2} V(\frac{4aa}{gg - nbb} + 1)$. Qui valores si in tertia aequatione substi-

416 DE VI, QUAM VENTVS IN VELA EXERIT.

substituatur, extracta radice quadrata erit $\frac{2a}{\sqrt{gg-nmbb}}$

$e^{\frac{mb}{2a}} = 1 + \sqrt{\left(\frac{4aa}{gg-nmbb} + 1\right)}$, ex qua aequatione valorem ipsius a erui oportet. Ad hoc ponatur breuitatis ergo

$$\sqrt{gg-nmbb} = b; \text{ et fiet } 2ae^{\frac{mb}{2a}} = b + \sqrt{4aa+bb}$$

seu $\frac{mb}{2a} = 1 \frac{b+\sqrt{4aa+bb}}{2a}$, logarithmo autem in seriem con-

$$\text{uerso fiet } \frac{mb}{2a} = \frac{b}{2a} - \frac{1}{2 \cdot 3 \cdot 4} \frac{b^3}{a^3} + \frac{1 \cdot 3}{2 \cdot 4 \cdot 5 \cdot 32} \frac{b^5}{a^5} - \text{etc. seu } mb = b - \frac{b^3}{6 \cdot 4aa} + \frac{3b^5}{40 \cdot 16a^4} - \frac{5b^7}{112 \cdot 64a^6} + \text{etc.}$$

§. 779. Haec series, si b non multo minor fuerit quam g , semper vehementer conuergit, nam angulus BFH propemodum fuerit rectus, erit radius osculi a vehementer magnus. Sin autem angulus BFH fiat vehementer paruus, tum ob n proxime $= 1$, fiet b quantitas minima; vnde et hoc casu series valde conuergit, etiamsi a non sit quantitas tantopere magna. Ob has ergo rationes erit proxime $\frac{bb}{4aa} = \frac{6(b-mb)}{b}$. Ponatur autem $\frac{bb}{4aa} = \frac{6(b-mb)}{b} + r$ erit $\frac{b^4}{16a^4} = \frac{36(b-mb)^2}{bb}$, et $r = \frac{81(b-mb)^2}{5bb}$; vnde fiet propius $\frac{bb}{4aa} = \frac{6(b-mb)}{b} + \frac{81(b-mb)^2}{5bb}$, hincque $2a = \frac{b\sqrt{b}}{\sqrt{6(b-mb)}} - \frac{9\sqrt{6b(b-mb)}}{40}$, quo valore tanquam satis accurato tuto vti licebit.

§. 780. Cognito itaque valore ipsius a , erit: fin. $\frac{1}{2}$ AKH $= \sqrt{\frac{a+t-\sqrt{2at+tt}}{2(a+t)}} = \sqrt{\frac{(g-nb)\sqrt{4aa+bb}-b}{2nbb+2g\sqrt{4aa+bb}}}$, cof. $\frac{1}{2}$ AKH $= \sqrt{\frac{a+t+\sqrt{2at+tt}}{2(a+t)}} = \sqrt{\frac{(g+nb)(\sqrt{4aa+bb}+b)}{2nbb+2g\sqrt{4aa+bb}}}$, fin. $\frac{1}{2}$ BLH $= \sqrt{\frac{a+x-\sqrt{2ax+xx}}{2(a+x)}} = \sqrt{\frac{(g+nb)(\sqrt{4aa+bb}-b)}{-2nbb+2g\sqrt{4aa+bb}}}$, cof. $\frac{1}{2}$ BLH $= \sqrt{\frac{a+x+\sqrt{2ax+xx}}{2(a+x)}} = \sqrt{\frac{(g-nb)(\sqrt{4aa+bb}+b)}{-2nbb+2g\sqrt{4aa+bb}}}$. Ex his pro horum angulorum summa ac differentia reperitur cof. $\frac{1}{2}$ AKH. cof. $\frac{1}{2}$ BLH $= \frac{b(\sqrt{4aa+bb}+b)}{2\sqrt{(b^2+4aagg)}}$, atque fin. $\frac{1}{2}$ AKH. fin. $\frac{1}{2}$ BLH $=$

$$\frac{b(\sqrt{aa+bb})-b}{2\sqrt{b^2+aa\ g}}; \text{ vnde erit } \cos. \frac{1}{2} (AKH+BLH) = \cos. \frac{1}{2} AOB = \frac{bb}{\sqrt{aa\ g+b^2}}$$

$$\text{ et } \cos. \frac{1}{2} (BLH-AKH) = \cos. O G K = \frac{b\sqrt{aa+bb}}{\sqrt{aa\ g+b^2}}$$

§. 781. Cum igitur recta OG sit directio media vis venti, quam velum AHB sustinet, ea cognoscetur ex angulo O G K, quem haec directio vis venti cum vera venti directione VH facit, cuius anguli cum sit cosinus = $\frac{b\sqrt{aa+bb}}{\sqrt{aa\ g+b^2}}$ erit eiusdem sinus = $\frac{2n\ b}{\sqrt{aa\ g+b^2}}$, et tangens = $\frac{2n\ ab}{b\sqrt{aa+bb}}$. Fit autem substituto valore ipsius a ante inuen- to: $\cos. O G K = \sqrt{\frac{116\ bb - 192\ mb + 81\ mm\ bb}{116\ bb - 192\ mb + 81\ mm\ bb + 15\ nn\ bb}}$ sin: O G K = $\frac{nb\sqrt{s}}{\sqrt{116\ bb - 192\ mb + 81\ mm\ bb + 15\ nn\ bb}}$; ergo tang. O G K = $\frac{nb\sqrt{s}}{\sqrt{116\ bb - 192\ mb + 81\ mm\ bb}}$. Hinc primo patet si fit $n=0$ et $m=1$, seu si directio venti VH ad AB sit normalis, fore angulum O G K = 0; at si angulus VFA fere euanescat, vt sit proxime $n=1$ et $m=0$ erit tang. O G K = $\frac{b\sqrt{s}}{\sqrt{116\ (gg-pb)}}$; qui ergo angulus fit rectus si $b=g$, hoc est si velum in planum extendatur.

§. 782. Cum deinde posita vis venti in velum exer- tae quantitate = P, sit $P = \frac{c\ v}{100} \cdot \frac{M}{V} \cdot a \cos. \frac{1}{2} (AKH+BLH)$, erit $a \cos. \frac{1}{2} (AKH+BLH) = \frac{abb}{\sqrt{aa\ g+b^2}} = \frac{bb}{2nb}$ sin. OGH = $\frac{b^2\sqrt{s}}{2\sqrt{116\ bb - 192\ mb + 81\ mm\ bb + 15\ nn\ bb}}$; atque his substitutis fiet $P = \frac{bb\ c\ v}{800nb} \cdot \frac{M}{V}$ sin. OGH, vel etiam $P = \frac{bb\ c\ v\ M\sqrt{s}}{800\ V\sqrt{116\ bb - 192\ mb + 81\ mm\ bb + 15\ nn\ bb}}$ existente $bb=gg-nbb$. Si ponatur $m=1$ et $n=0$, quo casu fit recta AB nor- malis ad directionem venti, erit $b=g$; fitque $P = \frac{gg\ c\ v\ M\sqrt{s}}{800\ V\sqrt{116\ gg - 192\ gb + 81\ bb}}$, et si insuper fiat $b=g$, erit $P = \frac{gg\ c\ v\ M}{800\ V}$; quae est ea ipsa expressio, quam supra pro vi venti in velum planum normaliter impingentis inuenimus.

Pars II.

G g g

§. 783.

418 DE VI, QUAM VENTVS IN VELA EXERIT.

§. 783. Quoniam b ad g proxime accedit ponamus $b = g - u$ eritque u quantitas valde parua. Hinc fit $bb = mmgg + 2nngu - nnuu$ et $b = mg + \frac{nnu}{m} - \frac{nnuu}{2m^3g}$; quibus substitutis prodit $\sqrt{(116bb - 192mbb + 81mmhb + 5nnhb)} = \sqrt{(5gg + 30gu - 15uu + \frac{96uu}{mm})}$. Ergo habebitur $P = \frac{Mc v (mmgg + 2nngu - nnuu)}{800 V \sqrt{(gg + 6gu - 3uu + \frac{96uu}{5mm})}}$. Cum vero fit

$$(gg + 6gu - 3uu + \frac{96uu}{5mm})^{-\frac{1}{2}} = \frac{1}{g} - \frac{3u}{gg} + \frac{15uu}{g^3} - \frac{49uu}{5mmg^3} \text{ e-}$$

$$\text{rit } P = \frac{Mc v}{800 V} (mmg - 3mmu + 2nnu + \frac{uu}{5g} (27mm - 83nn)) \text{ et fin. } OGH = n(1 - \frac{4u}{g} + \frac{18uu}{gg} - \frac{48uu}{5mmgg})$$

Quae formulae pro quouis casu satis expedite tam mediam directionem quam ipsam quantitatem vis venti in velum impensae praebebunt.

§. 784. At praeter angulum OGH , quem directio vis venti cum ipsa venti directione facit, ad verum mediae directionis OG situm definiendum nosse oportet punctum C , in quo media directio vis venti OG rectam AB secat. Est autem ob angulum AOB bifariam sectum, $AC : BC = AO : BO = \sin. ABO : \sin. BAO$; qui anguli ex iam cognitis ita definiuntur, vt fit $\sin. ABO = \sin. (BFH + BLH)$ et $\sin. BAO = \sin. (BFH - AKH)$; ad quos exprimendos est $\sin. BFH = m$; et $\cos. BFH = n$
 $\sin. BLH = \frac{2ab}{-nbb + g\sqrt{(4aa + bb)}}$; $\cos. BLH = \frac{bg - nb\sqrt{(4aa + bb)}}{-nbb + g\sqrt{(4aa + bb)}}$
 $\sin. AKH = \frac{ab}{nh + g\sqrt{(4aa + bb)}}$; $\cos. AKH = \frac{bg + nb\sqrt{(4aa + bb)}}{nbb + g\sqrt{(4aa + bb)}}$
 Ex quibus per angulorum compositionem impetrabimus
 $\sin. ABO = \sin. (BFH + BLH) = \frac{mbg + 2nab - mnb\sqrt{(4aa + bb)}}{-nbb + g\sqrt{(4aa + bb)}}$
 $\sin. BAO = \sin. (BFH - AKH) = \frac{mbg - 2nab + mnb\sqrt{(4aa + bb)}}{nbb + g\sqrt{(4aa + bb)}}$

§. 785.

§. 785. His finuum expressionibus ad communem denominatorem reductis, reperietur ratio AC : BC = $2nnabb - 4mnaagb + b(mbb + 2nag) \sqrt{4aa + bb}$: $2nnabb + 4mnaagb + b(mbb - 2nag) \sqrt{4aa + bb}$; quae commodius per factores ita exhibetur AC : BC = $2nab(nbb - 2mag) + b(mbb + 2nag) \sqrt{4aa + bb}$: $2nab(nbb + 2mag) + b(mbb - 2nag) \sqrt{4aa + bb}$, vnde fit AB : AC - BC = $2nnabb + mb^3 \sqrt{4aa + bb}$: $-4mnaagb + 2nabg \sqrt{4aa + bb}$. Cum ergo fit AB = b fiet

$$AC - BC = \frac{2nabg(b\sqrt{4aa+bb} - 2mah)}{bb(mb\sqrt{4aa+bb} + 2nnab)} - \frac{2nab(4maagg + mb^4 - 2abb\sqrt{4aa+bb})}{b(4aavb - nn:agg + m..b^4)}$$

At est $\frac{\sqrt{4aa+bb}}{2a} = \sqrt{1 + \frac{6(b-mb)}{b} + \frac{5(b-mb)^2}{5bb}}$ = $1 + \frac{3(b-mb)}{b} + \frac{14(b-mb)^2}{5bb}$ ergo AC - BC =

$$\frac{4nabg(b-mb)(2 + \frac{9(b-mb)}{5b})}{bb(mb + nnb + 3m(b-mb) + \frac{14m(b-mb)^2}{5b})} =$$

$2ng(\frac{1}{3} - (\frac{4m}{3b} + \frac{3}{20b})(b-mb)) \sqrt{\frac{6(b-mb)}{b}}$. Punctum ergo C semper quam minime a rectae AB puncto medio distabit.

§. 786. Sit vt ante posuimus $b = g - u$, atque u quantitas respectu g vehementer parua, erit $b^3 = mmgg + 2nnqu$, neglectis terminis, in quibus u plures vna habet dimensiones, et $b = mg + \frac{nnu}{m}$; vnde erit $b - mb = mu + \frac{nnu}{m} = \frac{u}{m}$, et $\sqrt{\frac{b-mb}{b}} = \sqrt{\frac{u}{mmg}}$; ideoque $2a =$

$$\frac{bvb}{\sqrt{5(b-mb)}} = \frac{mmg\sqrt{g}}{\sqrt{5u}} \text{ proxime. Hinc autem fiet } AC - BC =$$

$\frac{ng}{m} \sqrt{\frac{6u}{g}} = \frac{2n}{m} \sqrt{\frac{2}{5}gu}$. Quoniam porro ipsi a proportionalis est vis, quae requiritur ad velum in statu suo conservandum, erit vis, quam funes velo in punctis A et B alligati sustinent, vt $\frac{mm}{\sqrt{u}}$, hoc est directe vt quadratum

sinus anguli VFA , quem directio venti cum recta AB constituit et reciproce ut radix quadrata ex u . Vnde constat velum non nisi vi infinita in superficiem planam extendi posse; et hanc ob causam fieri nequit, ut vela vento inflata non incurventur.

§. 787. In his, quae haecenus sunt tradita, vela instar singulorum filorum, quae omnis latitudinis sint expertia, considerauimus: quanquam enim infinita eiusmodi filorum sibi parallelorum multitudo velum constituere videtur, tamen singula fila velum constituentia non eodem modo a vento afficiuntur, ac si essent solitaria; atque sic, quae de curuatura filorum a vento impulsorum eruiamus, non omni rigore ad vela transferri possunt. Primo enim, si filum solitarium vento exponitur, particulae aeris, postquam impegerunt, liberrime ad latera defluere, sicque effectum insequentium turbare non possunt; id quod in velo latitudine praedito fieri non potest. Aer igitur in vela iam impulsus quodammodo stagnabit, donec ad latera defluat; sicque particulae aeris sequentes non immediate in superficiem veli impingere poterunt, sed aerem stagnantem compriment atque ad latera depellent. Hocque adeo casu vela non per impulsione, sed per solam pressionem aeris magis condensati maximam partem sollicitantur, quae vis non easdem sequetur leges, quas ante vi venti tribuimus.

§. 788. Haec consideratio sola efficit ut effectum venti in vela incurrentis definire non valeamus, quoniam is pendeat a quantitate voluminis aeris in veli cavitae quasi stagnantis et tum ad oras veli prorumpentis, atque a condensatione, quam iste aer a vento insequente patitur; quae

quae res ex iam cognitis principiis ad calculum adhuc revocari non possunt. Filamenta autem, quibus velum constat, longe aliam induent curvaturam, quia iam vis, qua singulae particulae vrgentur, non est vt quadratum sinus obliquitatis, sub qua ad venti directionem sunt positae, sed haec vis, quia compressione aeris adiacentis oritur, vbiq; fere erit eadem, neque ab obliquitate pendebit. Tum vero non solum fila secundum veli longitudinem disposita incuruabuntur, sed etiam quae secundum latitudinem sunt extensa, quo fit vt in superficiem vndique concavam efformetur. Hoc modo incuruatio filorum latitudinalium perturbabit incuruationem filorum longitudinalium, ita vt determinatio figurae totius veli sit maxime ardua, viresque analyticos longe superet.

§. 789. Superficies autem plana in concavam, qualem vela inflata exhibent, transmutari non potest, nisi ea vel in margine plicas edat, vel fila, ex quibus est composita, extensionem admittant. Quod ad vtrumque incommodum attinet, vela solent robusto filo laxiore cingi, vt dum eius interior pars extenditur, tota superficies in planam abeat, quo remedio nimia velorum cavitates quae alioquin a vento induceretur, diminuitur et maximam partem tollitur. Illa autem filamentorum indoles, quae non solum inflecti sed etiam in maiorem longitudinem extendi se patiuntur, efficit vt velis a vento longe alia figura inducatur, quam fieret, si filamenta omnis extensionis essent expertia. Ob hanc causam etiam determinatio vis a vento exertae aliam sequetur legem, ita vt, quae haecenus de hac re sunt tradita non nisi vero prope, idque sensu satis laxo transferri queant. Cum autem

in hoc negotio practico determinatio non nimis longe a vero aberrans sufficere possit, etiam his subtilioribus investigationibus, per se vires calculi superantibus, supersedemus, ad alia progressuri, quae calculum non respuant.

§. 790. Imprimis autem grauitatis ratio erit habenda quae hactenus est praetermissa; qua fit vt velorum figura a vento orta non solum multum immutetur, sed etiam vis venti se alio modo exerat. Quod discrimen clarissime se manifestabit, si loco veli tabulam OA consideremus, quae circa axem horizontalem O instar penduli fit mobilis, in quam ventus secundum directionem VC , ad quam axis O fit normalis, impingat. Si enim haec tabula esset grauitatis expers, tum ventus eam mox in situm horizontalem circa O deduceret, ita vt nulla amplius vis venti sollicitans extaret. Sin autem grauitas adfit, per eam tabula situm quendam obliquum OA retinebit, ventumque, quasi in A esset alligata, excipiet; vnde naus ad motum vrgeatur; cuiusmodi sollicitatio abesset, si tabula pondere careret. Hocque idem discrimen locum habebit, si tabula non fuerit rigida, sed instar fili perfecte flexilis, hoc enim casu grauitas pariter impedit, quo minus ea in situm horizontalem extendatur, sed curuam formabit conuexam versus venti plagam, in quam ventus vim nauem propellentem exercebit.

§. 791. Inquiramus igitur primum, in effectum, quem ventus in tabulam rigidam exerceat, sitque superficies tabulae $= bb$; cuius centrum grauitatis existat in puncto C , vbi simul situm sit centrum grauitatis tabulae, ponatur autem tabulae pondus $= P$. Tum vero sit celeritas venti debita altitudini h , cum qua in directione VC in tabu-

tabulam irruat. Iam ponatur anguli BOA, in quo tabula a vento et grauitate simul sollicitata persistet, sinus $= x$, et cosinus $= \sqrt{1 - xx} = y$, erit media directio venti CM normalis ad tabulae superficiem; vis autem, qua ventus tabulam in hac directione vrgebit erit vt $v bb. (\sin. VCO)^2 = v bb yy$. Scilicet si massae aquae, cuius volumen $= V$ pondus fit $= M$; aequabitur ista venti vis ponderi $= \frac{M}{800 V} \cdot v bb yy$. Praeterea vero tabula a grauitate vrgetur vi $= P$ in directione verticali CP, quae duae vires, vt se mutuo in aequilibrio teneant necesse est, vt earum momenta respectu axis O sint aequalia. Erit ergo $\frac{M}{800 V} \cdot v bb yy. OC = P. OC. \sin. PCA = P x. OC$, ideoque $\frac{M}{800 V} \cdot v bb yy = P x$. Ex qua aequatione angulus BOA determinabitur.

§. 792. Quoniam pes cubicus aquae circiter pondus habet 64 libr; si fierit V vnus pes cubicus, erit $M = 64$ libr, et $\frac{800V}{M} = \frac{2}{25}$ libr. Quare si superficies bb in pedibus quadratis, altitudo vero v celeritati venti debita in pedibus, simulque pondus tabulae P in libris exprimatur, habebitur ista aequatio ad mensuras notas reuocata $\frac{2vbb}{25} yy = P x$. Ponatur breuitatis gratia $\frac{2vbb}{25} = \alpha$, et ob $yy = 1 - xx$ habebitur $\alpha - \alpha xx = P x$, ideoque $xx = \frac{-Px + \alpha}{\alpha}$, vnde fit $x = \frac{-P \pm \sqrt{PP + 4\alpha\alpha}}{2\alpha}$. Duplicem haec solutio praebet valorem pro x seu sinu anguli BOA; at cum alter valor negatiuus fiat vnitae, qua sinus totus indicatur, maior, erit, iste angulus imaginarius. Quare habebitur anguli BOA sinus $x = \frac{\sqrt{PP + 4\alpha\alpha} - P}{2\alpha} = \sqrt{1 + \frac{PP}{4\alpha\alpha} - \frac{P}{2\alpha}}$, vnde, cum α et P quantitates homogeneas pondera scili-

424 DE VI, QUAM VENTVS IN VELA EXERIT.

scilicet denotent, angulus BOA definiri poterit. Vt si fuerit $P : \alpha = 3 : 2$ erit $x = \frac{1}{2}$ et angulus BOA fiet 30° .

§. 793. Quo autem pateat, quantam vim ipsa nauis, in qua eiusmodi tabula fuerit suspensa, sustineat, videndum est, quanta vis requiratur ad tabulam in situ hoc, in quem a vento redigitur, conseruandam. Scilicet si tabula in O ope funis ad malum fuerit alligata, inuestigandum est, quanta vi et in quam directione hic funis vrgeatur. Ad hoc resoluatur vis grauitatis P in binas laterales, alteram in directione CA, alteram in directione ad hanc normali, atque perspicuum hanc posteriorem a vi venti CM omnino destitui. Restat ergo prior vis ex resolutione grauitatis orta, cuius directio est CA, quae erit $= Py$: haec itaque vis a fune debet sustineri; ex quo perspicitur funem in directione tabulae Oa extendi vi $= Py$; ex cuius resolutione in Ob et Oa sequitur nauem in O propulsum iri vi $= Pxy$. Cum vero sit $x = \sqrt{\left(1 + \frac{PP}{4\alpha\alpha}\right) - \frac{P}{2\alpha}}$ erit $yy = \frac{P}{\alpha} \left(\sqrt{\left(1 + \frac{PP}{4\alpha\alpha}\right) - \frac{P}{2\alpha}}\right)$ ideoque nauis propelletur vi $= P\left(\sqrt{\left(1 + \frac{PP}{4\alpha\alpha}\right) - \frac{P}{2\alpha}}\right)^2 \sqrt{\frac{P}{\alpha}}$.

§. 794. Hinc patet a posteriori, hoc est ex angulo BOA ad quem tabula a vento inclinatur, cognosci posse vim, qua nauis propellitur. Cum enim haec vis sit $= Pxy$, atque $2xy$ praebeat sinum dupli anguli AOB, erit haec vis ad dimidium pondus tabulae, vti sinus dupli anguli AOB ad sinum totum. Haec ergo vis erit ceteris paribus maxima, si angulus AOB fuerit semirectus, hocque casu vis nauem propellens aequabitur semissi ponderis tabulae. Erit ergo $x = y = \frac{1}{\sqrt{2}}$, hincque $\frac{P}{2} = P$. Quamobrem si tabulae tam pondus quam superficies fuerint data,

DE VI, QUAM VENTVS IN VELA EXERIT. 425

determinari poterit certa venti celeritas, qua navis vehementissime propelletur, quae resultabit ex aequatione $v = \frac{25 P}{bb\sqrt{2}}$; quae cum P detur in libris et bb in pedibus quadratis ostendit eum ventum maximum producere effectum qui vno minuto secundo percurrat spatium $= \sqrt{1104, 854 \frac{P}{bb}} = 33, 2393 \sqrt{\frac{P}{bb}}$ pedum. Quodsi autem celeritas venti fit data atque ventus vno minuto secundo n pedes conficiat, quo tabula maximam vim excipiat debet esse $\frac{P}{bb} = \frac{nn}{1104, 854} = \frac{905097 \cdot nn}{1000000000}$.

§. 795. Huiusmodi igitur tabula commode adhiberi poterit ad venti celeritatem absolutam explorandam. Cognitis enim pondere tabulae P in libris, quam eius superficie bb in pedibus quadratis, obseruetur angulus BOA, ad quem tabula inclinatur, cuius sinus sit $= x$ et cosinus $= y$; posito sinu toto $= 1$ hinc statim eruitur altitudo venti celeritati debita $v = \frac{25 P x}{2 bb y y}$; atque ideo ventus vno minuto secundo conficiet spatium $27, 9508 \sqrt{\frac{x}{yy} \cdot \frac{P}{bb}}$ pedum. Quo autem anguli declinationum BOA a ventis maxime consuetis neque nimis fiant magni neque nimis parui, fiat circiter $\frac{P}{bb} = 1$; quo facto celeritas venti ex obseruato angulo BOA ita cognoscetur. Fiat vt radix quadrata ex cosinu anguli BOA ad radicem quadratam ex tangente anguli BOA ita numerus $27, 9508 \sqrt{\frac{P}{bb}}$ ad quartum, qui numerus designabit numerum pedum, quem ventus vno minuto secundo absoluit, quae operatio per logarithmos facillime expedietur.

§. 796. Anemometron hoc in suo genere perfectissimum praedicare haud dubito, cum non solum vtrum alius ventus alio sit fortior, ostendat, sed etiam quantum spatium datus ventus vno minuto secundo percurrat, indicet.

dicet. Constructioni eius practicae hic non admodum immorari conuenit, cum artifex intelligens facile perspi-
 ciat, quomodo eius perfectio augeri queat. Hic tantum
 annotasse sufficiat, hoc anemometrum cum solitis tritoni-
 bus, quibus plaga venti indicari solet, ita combinari pos-
 se, vt tabula OA perpetuo directe vento opponatur; hocque pacto eodem instrumento tam plagam venti, quam
 ipsam eius celeritatem cognoscere licebit. Praeterea expedi-
 et tabulae OA figuram oblongam potius tribuere, quam
 curtatam, quo pro eadem superficie interuallum OA lon-
 gius reddatur, sicque quantitas anguli BOA facilius dignosci
 queat, quod ope arcus circularis in gradus diuisi et in B
 fixi satis commode fiet, tum vero si in vno huius arcus
 latere gradus notantur, in altero latere numerus pedum
 quos ventus hanc inclinationem produciens, vno minuto
 sec. percurrit, congrue adscribetur.

§. 797. Imprimis autem hic notandum est, centrum
 grauitatis ipsius tabulae et centrum grauitatis superficiei
 eius in idem punctum incidere debere, id quod, si tabu-
 la ex materia homogenea conficiatur et vbique eadem
 praedita sit crassitie quam minima, sponte vsu venit.
 Quodsi autem centrum grauitatis tabulae discrepet a centro
 grauitatis superficiei ipsius alius prorsus oriatur effectus ac
 diuersus ab eo, quem modo determinauimus. Sit igitur
 Tab XXIII. primo, vt ante posuimus, pondus tabulae $OA = P$, eius
 fig. 2. superficies $= bb$, celeritas venti in directione VC impin-
 gentis sit debita altitudini v , et anguli BOA, ad quem
 tabula a vento declinatur, sit sinus $= x$ cosinus $= y$.
 Deinde vero sit C centrum grauitatis superficiei tabulae
 et eius ab axe O distantia $OC = a$; centrum grauitatis
 autem

autem soliditatis tabulae sit in G, eiusque ab axe O distantia $OG = b$. His positis videamus, quantum et in aequalitas interuallorum a et b determinationes ante inventas sit perturbatura.

§. 798. Ex vi venti $CM = \frac{M}{800\gamma} \cdot vhbhy$ nascitur ad tabulam circa O conuertendam momentum $\frac{M}{800\gamma} \cdot avhbhy$, cui aequale esse debet momentum ex vi grauitatis ortum, quod est $= Pbx$, vnde habetur ista aequatio $\frac{M}{800\gamma} avhbhy = Pbx$, vel si pondus P in libris et magnitudines in pedibus exprimantur haec $\frac{2avhb}{25b} yy = Px$. Ponatur breuitatis gratia $\frac{2avhb}{25b} = \alpha$, habebitur vt ante $\alpha yy = Px$, hincque $x = \sqrt{\left(1 + \frac{PP}{4\alpha\alpha}\right) - \frac{P}{2\alpha}}$. Resoluatur vis grauitatis P in laterales GQ et GA inter se normales, erit vis GQ $= Px$ et vis GA $= Py$; hinc ad tabulam in O continendam requiritur primum vis Op in directione AO, $= Py$, tum vero insuper vis normalis Oq $= vi CM - vi GQ = \frac{2vbb}{25} yy - Px = \frac{\alpha b}{\alpha} yy - Px$; a quibus viribus nauis propelletur vi $= Pxy + \frac{\alpha b}{\alpha} y^3 - Pxy = \frac{b}{\alpha} Pxy$. Erit ergo vt ante vis propellens ceteris paribus vt sinus dupli anguli AOB, at cum hac ratione insuper coniungi debet ratio $\frac{OG}{OC}$.

§ 799. Sit nunc tabula, quam haecenus rigidam Tab. XXIII. posuimus, perfecte flexilis, seu sit filum graue BMYA fig. 3. in B suspensum, ventum in directione horizontali VY excipiens, cuius celeritas debita sit altitudini v , in A autem filum hoc firmiter sit alligatum; seu sollicitetur duabus viribus AE $= E$ et AF $= F$ quae sint tantae, vt filum BMA in hoc statu incuruato, qui ipsi cum a vento tum a grauitate inducitur, continere valeant, quarum virium al-

tera AE sit verticalis, altera AF horizontalis, quibus simul sumtis aequiualet vis AG per diagonalem parallelogrammi EF indicata. Sumatur recta verticalis AP pro axe, ac ponatur abscissa $AP = x$, applicata $PM = y$; atque longitudo curuae $AM = s$. Tribuatur huic filo latitudo $= c$, vt velum repraesentet, sitque tota longitudo $AMB = a$, ideoque superficies $= ac$; totius autem veli pondus sit $= P$; vnde cum velum vniformiter crassum vtique ponatur; erit pondusculum cuiuslibet elementi $Mm = ds$, ad pondus P vti est ds ad a ; consequenter elementi ds pondusculum erit $= \frac{Pds}{a}$.

§. 800. Quoniam velum ponitur perfecte flexile, vt in statu permanente versetur, necesse est, vt virium sollicitantium momenta, quae ad filum flectendum tendunt, vbique se destruant. Vidimus autem supra (757) summam momentorum omnium a vento ortorum, quibus filum circa M dextrorsum vrgeatur esse $= \int dx sp \frac{dx}{ds} + \int dy sp \frac{dy}{ds}$, existente $p = \frac{cv}{800} \cdot \frac{M}{V} \cdot \frac{dx^2}{ds^2}$; ponatur breuitatis gratia $\frac{cv}{800} \cdot \frac{M}{V} = \alpha$, vt sit $p = \frac{\alpha dx^2}{ds^2}$; eritque a vi venti momentum dextrorsum inflectere conans $= \alpha \int dx \int \frac{dx^3}{ds^2} + \alpha \int dy \int \frac{dx^2 dy}{ds^2}$. A viribus autem E et F oritur momentum filum circa M sinistrorsum inflectere annitens $= Fx - Ey$; vnde nisi grauitas adesset, haec duo momenta inter se aequalia esse oporteret. Sicque prodiit supra illa aequatio, qua natura curuae, quae velo grauitatis experti a vento imprimitur, determinabatur. Haec autem curua vehementer ab actione grauitatis, vnde pariter momentum filum dextrorsum inflectere conans, nascitur.

§. 801. Ad hoc momentum a gravitate oriundum debito modo definiendum sumatur quoduis fili elementum intermedium Yy pro quo fit $AX = \xi$; $XY = \Phi$; et $Yy = d\omega$; erit vt ante vidimus pondusculum elementi $Yy = \frac{Pd\omega}{a}$, quo verticaliter deorsum secundum directionem YR sollicitatur; hinc filum circa M dextrorsum vrgebitur momento $= \frac{Pd\omega}{a} (y - \Phi)$. Omnium ergo horum momentorum summa erit $= \frac{P}{a} (y \int d\omega - \int \Phi d\omega)$ quae quidem a gravitate portionis AY oritur. Integrum ergo momentum a toto filo AM ortum prodibit, si punctum Y in M transferatur, quo fit $\omega = s$; et $\Phi = y$. Hinc erit momentum totum a gravitate ortum, et filum dextrorsum circa M flectere conans $= \frac{P}{a} (y \int ds - \int y ds) = \frac{P}{a} \int s dy$. Quae vis si sola adestet, seu ventus flare cessaret, filo induceret curuam catenariam, quae a velaria aliter non differt, nisi quod illius axis fit verticalis huius vero horizontalis.

§. 802. His igitur momentis rite collectis pro curua AMB ista conficietur aequatio $\alpha \int dx \int \frac{dx^3}{ds^2} + \alpha \int dy \int \frac{dx^2 dy}{ds^2} + \frac{P}{a} \int s dy = Fx - Ey$. Ad quam commodius tractandam ponatur breuitatis gratia $\frac{\alpha dx^2}{ds^2} = p$, vt fit $\int dx \int p dx + \int dy \int p dy + \frac{P}{a} \int s dy = Fx - Ey$. Differentietur haec aequatio, et habebitur: $dx \int p dx + dy \int p dy + \frac{Psd y}{a} = F dx - E dy$, quae posito dx constante denuo differentiatâ dat: $p dx^2 + p dy^2 + ddy \int p dy + \frac{Psd dy}{a} + \frac{Psd y}{a} = - E ddy$; siue si per ddy diuidatur $\frac{Pds^2}{ddy} + \int p dy + \frac{Ps}{a} + \frac{Psd y}{a ddy} + E = 0$. Differentietur tertio prodibitque ob $dsdds = dyddy$ haec aequatio $2p dy - \frac{Pds^2 d^3 y}{ddy^2} + \frac{ds^2 dp}{ddy} + p dy + \frac{2Pds}{a}$

430 DE VI, QUAM VENTVS IN VELA EXERIT.

$$\frac{2Pds}{a} + \frac{Pdy^2}{ads} - \frac{Pdsdyd^3y}{ada^2y^2} = 0; \text{ quae per } \frac{d^2y}{ds^2} \text{ multiplicata}$$

$$\text{dat } dp + \frac{3pdyddy}{ds^2} - \frac{pd^3y}{ddy} + \frac{2Pddy}{ads} + \frac{Pdy^2ddy}{ads^3} - \frac{Pdyd^3y}{adsddy} = 0.$$

§. 803. Aequatio haec respectu ad p habito ergo integrabilis reddetur, si multiplicetur per $\frac{ds^3}{ady}$ eritque $\frac{pds^2}{ady} + \frac{P}{a} \int (2ds^2 + dy^2 - \frac{ds^2dyd^3y}{day^2}) = Cdx$. At signi summatorii integrale exhiberi potest, quo facto erit $\frac{pds^2}{ady} + \frac{Pds^2dy}{addy} + \frac{Pxdx}{a} = Cdx$ vnde $pds^2 + \frac{Pdyds}{a} + \frac{Pxdaddy}{ads} = \frac{Cdxddy}{ds}$. Cum autem sit $pds^2 = \alpha dx^2$ erit $\alpha dx^2 + \frac{Pdyds}{a} + \frac{Pxdaddy}{ads} = \frac{Cdxddy}{ds}$. Ponamus $dy = qdx$ erit $ds = dx \sqrt{1+qq}$ et $ddy = dqdx$; quibus substitutis fit $\alpha dx + \frac{Pqdx\sqrt{1+qq}}{a} + \frac{Pxdq}{a\sqrt{1+qq}} = \frac{Cdq}{\sqrt{1+qq}}$, quae per $\alpha + \frac{Pq\sqrt{1+qq}}{a}$ diuisa dat $dx + \frac{Pxdq}{(\alpha + Pq\sqrt{1+qq})\sqrt{1+qq}} = \frac{Cdq}{(\alpha + Pq\sqrt{1+qq})\sqrt{1+qq}}$ vnde fit $\frac{dx}{Ca - Px} = \frac{dq}{(\alpha + Pq\sqrt{1+qq})\sqrt{1+qq}}$, ex qua aequatione cum variables x et q sint a se inuicem separatae, determinari poterit valor ipsius x per q ; hincque etiam y et s dabitur per q propter $dy = qdx$ et $ds = dx \sqrt{1+qq}$.

§. 804. Erit ergo $\frac{-Pdx}{Ca - Px} = \frac{-Pdq}{(\alpha + Pq\sqrt{1+qq})\sqrt{1+qq}}$. Ponatur $\sqrt{1+qq} = q + r$, erit $r = \sqrt{1+qq} - q$ et $q = \frac{1-rr}{2r}$ porroque $\sqrt{1+qq} = \frac{1+rr}{2r}$ et $dq = \frac{-dr(1+rr)}{2rr}$, ex quibus substitutionibus fit $\frac{-Pdx}{Ca - Px} = \frac{4Prdr}{P + 4\alpha rr - Pr^2} = \frac{-4P^2rdr}{P^2r^4 - 4\alpha aPr^2 - PP}$. Cum autem sit $P^2r^4 - 4\alpha aPr^2 - PP = (Pr^2 - 2\alpha a + \sqrt{P^2 + 4\alpha^2 a^2})(Pr^2 - 2\alpha a - \sqrt{P^2 + 4\alpha^2 a^2})$, erit $\frac{-Pdx}{Ca - Px} = \frac{2Qrdr}{Pr^2 - 2\alpha a + \sqrt{P^2 + 4\alpha^2 a^2}} - \frac{2Qrdr}{Pr^2 - 2\alpha a - \sqrt{P^2 + 4\alpha^2 a^2}}$, fitque $Q = \frac{2Qrdr}{\sqrt{P^2 + 4\alpha^2 a^2}}$. Qua propter per logarithmos integrando prodibit $\int \frac{Ca - Px}{Da} \frac{1}{\sqrt{P^2 + 4\alpha^2 a^2}} \int \frac{Pr^2 - 2\alpha a + \sqrt{P^2 + 4\alpha^2 a^2}}{Pr^2 - 2\alpha a - \sqrt{P^2 + 4\alpha^2 a^2}}$ vnde ad numeros regrediendo fit $Ca - Px = D \frac{Pr^2}{Pr^2}$.

$\left(\frac{Pr - 2\alpha a + \sqrt{(P^2 + 4\alpha^2 a^2)}}{Pr - 2\alpha a - \sqrt{(P^2 + 4\alpha^2 a^2)}}\right) P : \sqrt{P^2 + 4\alpha^2 a^2}$. Ponatur breuitatis gratia
 $\sqrt{(P^2 + 4\alpha^2 a^2)} = m$ et $\frac{2\alpha a}{\sqrt{(P^2 + 4\alpha^2 a^2)}} = n$ erit $m^2 + n^2 = 1$, et
 m et n considerari poterunt tanquam finus et cofinus an-
 guli cuiusdam determinati, eritque $Ca - Px = Da$
 $\left(\frac{mrr - n + 1}{mrr - n - 1}\right)^m$.

§. 805. Ex hac aequatione porro fit $\frac{mrr - n + 1}{mrr - n - 1} = \left(\frac{Ca - Px}{Da}\right)^{\frac{1}{m}}$

et $rr = \frac{(n + 1) \left(\frac{Ca - Px}{Da}\right)^{\frac{1}{m}} - n - 1}{m \left(\left(\frac{Ca - Px}{Da}\right)^{\frac{1}{m}} - 1\right)}$, dabitur ergo r per x ,

et cum fit $q = \frac{1 - rr}{2r}$, reperietur q per x ; quo cognito
 oritur $y = \int q dx$ et $s = \int dx \sqrt{(1 + qq)} = y + \int r dx$; ficque
 adeo curua quaesita construi poterit. Ad constantes vero
 C et D determinandas ex aequationum (802) prima et
 secunda constat factis x et $y = 0$, fore $\frac{F}{E} = \frac{dy}{dx} = q$;
 ex tertia autem facto $x = y = a$, fit $p ds^2 +$
 $\frac{Pdsdy}{a} = -Eddy$, et ex (803) est in eadem hypothesi
 $p ds^2 + \frac{Pdsdy}{a} = \frac{Cdxddy}{ds}$; vnde fit $C = \frac{-Eds}{dx} = -E \sqrt{(1 + qq)}$.
 Cum autem fit $q = \frac{F}{E}$, si vim totam A
 $G = \sqrt{(E^2 + F^2)}$ ponamus $= G$ erit $\sqrt{(1 + qq)} = \frac{G}{E}$;
 ideoque $C = -G$. Deinde ob $r = \sqrt{(1 + qq)} - q$,
 facto $x = 0$ erit $r = \frac{G - F}{E}$ ex aequatione autem vltima

ob $C = -G$, fit $\frac{mrr - n + 1}{mrr - n - 1} = \left(\frac{-G}{D}\right)^{\frac{1}{m}}$ ideoque $\frac{-G}{D} =$
 $\left(\frac{m(G - F)^2 + (1 - n)E^2}{m(G - F)^2 - (1 + n)E^2}\right)^{\frac{1}{m}}$, ac propterea $D = -G$
 $\left(\frac{m(G - F)^2 - (1 + n)E^2}{m(G - F)^2 + (1 - n)E^2}\right)^{\frac{1}{m}}$.

§. 806.

§. 806. His definitis constantibus C et D aequationem pro curua ingredientibus, fiet $\frac{Ca-Px}{Da} = \frac{Ga+Px}{Ga} \left(\frac{m(G-F)^2+(1-n)E^2}{m(G-F)^2-(1+n)E^2} \right)^m$,

ideoque $\left(\frac{Ca-Px}{Da} \right)^{\frac{1}{m}} = \frac{m(G-F)^2+(1-n)E^2}{m(G-F)^2-(1+n)E^2} \left(\frac{Ga+Px}{Ga} \right)^{\frac{1}{m}}$ pro quo valore determinato si scribamus X erit $r = \frac{n(X-1)+X+1}{m(X-1)}$, et $r = \frac{\sqrt{mn(X-1)^2+m(X^2-1)}}{m(X-1)}$, vnde fit $q = \frac{1-rr}{2r} = \frac{(m-n)(X-1)-X-1}{2\sqrt{mn(X-1)^2+m(X^2-1)}}$; et $V(1+qq) = \frac{1+rr}{2r} = \frac{(m+n)(X-1)+X+1}{2\sqrt{mn(X-1)^2+m(X^2-1)}}$. Fiet ergo $q = \frac{dy}{dx} = 0$ seu tangens curuae verticalis, vbi fit $(m-n)(X-1) = X+1$ seu $(m-n-1)X = m-n+1$; ideoque $X = \frac{m-n+1}{m-n-1}$. Hoc ergo casu valor ipsius x innotescet ex hac aequatione $1 + \frac{Px}{Ca} = \left(\frac{m(G-F)^2-(1+n)E^2}{m(G-F)^2+(1-n)E^2} \right)^m \left(\frac{m-n+1}{m-n-1} \right)^m$. Tangens curuae autem fit horizontalis si vel fit $X = 1$ vel $X = \frac{n-1}{n+1}$.

§. 807. Quoniam puncto M in A translato fit $\frac{dy}{dx} = \frac{P}{E}$, perspicuum est directionem vis AG esse tangentem curuae in A. Hinc cognita ratione E:F in quouis curuae puncto M inclinatio tangentis ad horizontem potest inueniri, eo quod $\frac{dy}{dx} = q$ per abscissam x determinatur. Ponamus autem vim velum in A retinentem euanescere, ita vt fit $G = 0$; qui casus locum habebit si velum in B instar penduli suspendatur, ventusque in id incurrat. Erit ergo ob P quantitatem finitam $\frac{Ga+Px}{Ca}$ quantitas infinita, hincque $X = \infty$; vnde prodibit $q = \frac{dy}{dx} = \frac{m-n-1}{2\sqrt{m(n+1)}}$ = quantitati constanti. Ex quo intelligitur velum in planum extendi atque a vento instar tabulae rigidae a situ verticali declinari. Quod quidem ex supra allatis facile perspicitur cum si tabula fit vbique vniformiter crassa, in statu inclinato vis venti cum grauitate ita

in

in aequilibrio consistat, vt inde nulla oriatur vis, quae tabulam, etiamsi flexilis esset, inflectere conaretur.

§. 808. Quando autem vis filum in A retinens G Tab XXIII. fig. 4. non est nulla, tangens curuae alicubi erit verticalis, nisi grauitas sit nulla, in hoc ergo loco capiatur punctum A, eritque vis $F = 0$ et $E = G$; ideoque $X = \frac{m-n+1}{m-n-1}$

$\left(\frac{Ga+Px}{Ga}\right)^{\frac{1}{m}} = \frac{m-n+1}{m-n-1} \left(1 + \frac{Px}{Ga}\right)^{\frac{1}{m}}$; quae quantitas idcirco ob m et n vnitatem minores, erit negatiua; applicatae autem PM et pm pariter ob situm contrarium erunt negatiuae. Hinc

$$\text{igitur fit } rr = \frac{(n+1)(m-n+1)\left(1 + \frac{Px}{Ga}\right)^{\frac{1}{m}} - (1-n)(1+n-m)}{m(m-n+1)\left(1 + \frac{Px}{Ga}\right)^{\frac{1}{m}} + m(1+n-m)}$$

$$= \frac{(1+m+n)\left(1 + \frac{Px}{Ga}\right)^{\frac{1}{m}} + 1-m-n}{(1+m-n)\left(1 + \frac{Px}{Ga}\right)^{\frac{1}{m}} + 1-m+n} \quad \text{ob } 1-nn = mm.$$

Sit breuitatis gratia $S = \left(1 + \frac{Px}{Ga}\right)^{\frac{1}{m}}$ erit $rr = \frac{(1+m+n)S+1-m-n}{(1+m-n)S+1-m+n}$ et $r = \frac{\sqrt{(2m(1+m)SS+4nnS-2m(1-m))}}{(1+m-n)S+1-m+n}$ hincque $q = \frac{1-rr}{2r} = \frac{n-nS}{\sqrt{(2m(1+m)SS+4nnS-2m(1-m))}}$, qui valor ob $S > 1$ negatiuus luculenter indicat $\frac{dy}{dx}$, hincque ipsam applicatam y esse negatiuam. Meminisse autem oportet esse $\frac{m}{n} = \frac{P}{2\alpha a}$, et $\alpha = \frac{cv}{800} \cdot \frac{M}{V}$.

§. 809. Cum sit $r = \sqrt{(1+qq)} - q = \frac{ds-dy}{dx} = \sqrt{\frac{ds-dy}{ds+dy}}$ erit curuae tangens horizontalis, vbi est $r = 0$, vel etiam $n = \infty$. Hoc ergo euenit si capiatur $S = \frac{m+n-1}{m+n+1}$ vel $S = \frac{m-n-1}{m-n+1}$ vtroque enim casu fit $q = \infty$; est vero alter ipsius S valor affirmatiuus alter negatiuus;

qui posterior, cum potestati positivae $(1 + \frac{Px}{Ga})^m$ aequari nequeat, est imaginarius. Erit ergo $\frac{m+n-1}{m+n+1} = (1 + \frac{Px}{Ga})^m$ et $\frac{Px}{Ga} = (\frac{m+n-1}{m+n+1})^m - 1$, ideoque $x = \frac{Ga}{P} (\frac{m+n-1}{m+n+1})^m - \frac{Ga}{P}$ qui valor est negativus; habebit ergo curva BAb in ramo inferiore Ab tantum puta in b tangentem horizontalem, a quo loco curva rursus ascendit. Ramus autem superior AB in infinitum ascendit, facto enim $x = \infty$, fit quoque $S = \infty$, ideoque $q = \frac{dy}{dx} = \frac{-n}{\sqrt{m(1+m)}} = -\sqrt{\frac{1-m}{1+m}}$; tum scilicet tangens cum horizontali VA faciet angulum cuius tangens $= \sqrt{\frac{2m}{1-m}}$; ideoque sinus $= \sqrt{\frac{2m}{1+m}}$ et cosinus $= \sqrt{\frac{1-m}{1+m}}$.

Tab. XXIII. §. 810. Si ventus desuper in directione verticali PA in velum MAm incideret, tum ipsi, si gravitate careret, eandem imprimeret curvam, quam sola gravitas de vento produceret, id quod congruentia inter curvas catenariam et velariam docet. Quodsi ergo tum gravitas quam ventus iste desuper veniens simul agant, dubium est nullum, quin velo eadem curvatura inducatur, quam ab utraque vi seorsim reciperet. Ad hunc ergo casum calculum accommodemus, quo clarius eius consensus cum veritate perspiciatur. Sit igitur axe AP per curvae punctum imum A sumto, quo casu fit $E = 0$ et $F = G$, abscissa $AP = x$, $PM = y$ et arcus $AM = s$, reliquae vero litterae a , P , et α easdem retineant significationes, quas supra habebant; quibus positis manifestum est, calculum in (§. 802) datum huc transferri, si modo ponatur $p = \frac{\alpha dy^2}{ds^2}$ loco $\frac{\alpha dx^2}{ds^2}$, quippe quo pacto directio venti ad angulum rectum mutatur.

§. 811. Cum igitur ob $C = -G$ peruentum fit ad hanc aequationem $pds^2 + \frac{Pdyds}{a} + \frac{Pxdxdy}{ads^2} + \frac{Gdxddy}{ds} = 0$, erit $\alphaady^2 + Pdyds + \frac{Pxdxdy + Gdxddy}{ds} = 0$. Ponatur $dy = qdx$, sitque $V(1 + qq) = q + r$ seu $q = \frac{1-r}{2r}$, fiet facta substitutione $\frac{dx}{Ga + Px} = \frac{rdr}{(1-rr)(P+aa+(P-\alpha)rr)}$, cuius integrale est $\frac{1}{P} \int \frac{Ga + Px}{Da} = \frac{1}{P} \int \frac{P + \alpha a + (P - \alpha a)rr}{1 - rr}$, fit autem, cum posito $x = 0$ fieri debeat $r = 0$, constans $D = \frac{G}{P + \alpha a}$; quare erit $\frac{Ga + Px}{Ga} = \frac{P + \alpha a + (P - \alpha a)rr}{(P + \alpha a)(1 - rr)}$ hincque $rr = \frac{(P + \alpha a)x}{2Ga + (P + \alpha a)x}$. Tum vero prodit $q = \frac{dy}{dx} = \frac{Ga}{\sqrt{(2Ga(P + \alpha a)x + (P + \alpha a)^2xx)}}$. Scribatur breuitatis ergo b pro $\frac{Ga}{P + \alpha a}$, erit $dy = \frac{bdx}{\sqrt{(2bx + xx)}}$ quae aequatio manifesto est pro curua catenaria; quemadmodum id quidem recte ex congruentia curuae velariae cum catenaria coniectauimus.