

$= a$ singulis minutis secundis eleuabitur aquae quantitas $= \frac{e^3 ff}{27 g^3}$, cum ergo ab vno homine eleuetur quantitas $= \frac{12}{9^2}$ ped. cub. effectus aquae aequiualebit λ hominibus existente $\lambda = \frac{e^3 ff}{30 g}$, dum e et f in pedibus exprimuntur, vbi notandum est esse $g = 15\frac{1}{2}$ ped. ideoque $\lambda = \frac{e^3 ff}{465}$. Quodsi $ff = 1$ ped. quadr. et fluius conficiat spatium $7\frac{3}{4}$ ped. vno minuto secundo, vnus homo eundem effectum producet. Hic quidem assumimus, tubum AO eiusdem vbique esse amplitudinis, verum res pari modo se habet, etiamsi eius amplitudo fuerit variabilis, quem casum sequenti capite expendamus semper autem tenendum est tubum vt angustissimum considerari.

CAPVT III.

DE

MOTV AQVAE IN TVBIS INAEQVALITER AMPLIS.

Problema 53.

64. Si data aquae quantitas in tubo, cuius amplitudo utcunque est variabilis, moueatur, et vtrinque a viribus quibuscunque prematur, eius motum et pressionem in singulis punctis determinare.

Solutio.

Tab. IV. Quamcunque directrix tubi habuerit figuram, ea vt
Fig. 50. lineae

linea recta AO consideretur, cui autem adiungatur linea curva aw cuius applicatae $z\pi$ singulorum punctorum z altitudines super plano horizontali fixo denotent. Iam elapso tempore t consideretur aquae particula quaecunque, quae versetur circa tubi punctum z , existente directricis longitudine $Az = s$ a puncto fixo A computata, ibique sit tubi amplitudo $zv = \omega$, et altitudo $z\pi = z$ quae per s datae assumuntur. Densitas aquae unitate exprimitur ut sit $q = 1$, in z vero vocetur pressio $= p$ pariter ad aquam relata, et celeritas huius particulae in tubo versus O sit $= s$ quae sunt functiones duarum variabilium s et t . Quibus positis probl. 46. primo nobis suppeditat hanc aequationem $(\frac{ds\omega}{ds}) = 0$ vnde $s\omega$ functioni solius temporis aequetur necesse est, cum ergo hoc tempore vbique celeritas sit reciproce ut amplitudo, concipiamus alicubi amplitudinem datam $= ff$, in qua sit celeritas $= v$, functio ipsius tempore t ; eritque $s\omega = ffv$ et $s = \frac{ffv}{\omega}$; ita ut si definita fuerit celeritas v amplitudini datae ff conueniens pro hoc tempore, ex ea celeritas in quacunque alia amplitudine ω innotescat ad idem tempus, hacque formula $s = \frac{ffv}{\omega}$ iam prima determinatio contineatur, vbi probe notetur celeritatem v esse functionem solius temporis t amplitudinem vero ω spatii s tantum. Nunc ad alteram aequationem progrediamur, qua pressio p definitur, et quia aquam a sola grauitate animari ponimus erit $P = 0$, $Q = 0$ et $R = -1$ tum vero quia in hac aequatione tempus t constans accipitur,

M m 2

erit

erit $ds = -\frac{ffv d\omega}{\omega}$ et $\left(\frac{dy}{dt}\right) = \frac{ffdv}{\omega dt}$, sicque aequatio posterior abit in hanc formam:

$$2gdp = -2gdz + \frac{f^4 v v d\omega}{\omega^3} - \frac{ffds}{\omega} \cdot \frac{dv}{dt},$$

quae quia v et $\frac{dv}{dt}$ vt constantes spectantur per integrationem dat:

$$2gp = \Delta : t - 2gz - \frac{f^4 v v}{2\omega\omega} - \frac{ffdv}{dt} \int \frac{ds}{\omega},$$

vbi cum ω sit functio solius s integrale $\int \frac{ds}{\omega}$ vt quantitas cognita spectari potest.

Nunc ad ambos terminos nostrae massae aqueae respiciamus qui sint in M et N existente AM = m , AN = n , amplitudine in M = μ , in N = ν , altitudine M μ = m , N ν = n , integralis $\int \frac{ds}{\omega}$ valore in M = \mathfrak{M} , in N = \mathfrak{N} ; tum vero pressione in M = M et in N = N. Cum igitur celeritas in M sit = $\frac{ffv}{\mu}$, in N = $\frac{ffv}{\nu}$, tempusculo dt ambo termini M et N promouebuntur in M', N' vt sit

$$M'M = \frac{ffv dt}{\mu} \text{ et } NN' = \frac{ffv dt}{\nu},$$

vnde quia m et n sunt functiones solius temporis t erit

$$dm = \frac{ffv dt}{\mu}, \quad dn = \frac{ffv dt}{\nu} \text{ hincque } \mu dm = \nu dn.$$

Ex cognitis autem pressionibus in M et N has duas obtinemus aequationes:

$$2gM = \Delta : t - 2gm - \frac{f^4 v v}{2\mu\mu} - \frac{ffdv}{dt} \cdot \mathfrak{M},$$

$$2gN = \Delta : t - 2gn - \frac{f^4 v v}{2\nu\nu} - \frac{ffdv}{dt} \cdot \mathfrak{N},$$

vnde colligimus:

$$2g(M - N) = 2g(n - m) + \frac{f^4 v v}{2} \left(\frac{1}{\nu\nu} - \frac{1}{\mu\mu} \right) + \frac{ffdv}{dt} (\mathfrak{N} - \mathfrak{M}),$$

quae

quae aequatio tantum functiones ipsius temporis t inuoluit, indeque propterea celeritas v definiri poterit. Tum vero pro pressione inuenitur:

$$2g(M - p) = 2g(z - m) + \frac{f^4 v v}{2} \left(\frac{1}{\omega \omega} - \frac{1}{\mu \mu} \right) + \frac{f f d v}{d t} \left(\int \frac{d s}{\omega} - \mathfrak{M} \right)$$

quae elisa formula $\frac{f f d v}{d t}$ praebet hanc aequationem:

$$(2g(p + z) + \frac{f^4 v v}{2 \omega \omega}) (\mathfrak{N} - \mathfrak{M}) = + (2g(M + m) + \frac{f^4 v v}{2 \mu \mu}) \left(\mathfrak{N} - \int \frac{d s}{\omega} \right) + (2g(N + n) + \frac{f^4 v v}{2 v v}) \left(\int \frac{d t}{\omega} - \mathfrak{M} \right).$$

COROLL. 1.

65. Cum detur massa fluidi in tubo contenta, ex dato spatio $AM = m$, quo simul quantitates μ , m et $\mathfrak{M} = \int \frac{d m}{\mu}$ determinantur definitur spatium $AN = n$, cum $\int v d n - \int \mu d m$ praebet illam massam sicque etiam n cum v , n et $\mathfrak{N} = \int \frac{d n}{v}$ vt functiones solius quantitatis m spectari poterunt.

COROLL. 2.

66. Quoniam totum negotium a resolutione aequationis differentialis inuentae pendet, et est $dt = \frac{\mu d m}{f f v}$, si ea aequatio per $\mu d m = f f v dt$ multiplicetur, habebitur:

$$2g(M - N + m - n) \mu d m = \frac{1}{2} f^4 v v \mu d m \left(\frac{1}{v v} - \frac{1}{\mu \mu} \right) + f^4 v d v (\mathfrak{N} - \mathfrak{M}),$$

quae posito $f^4 v v = V$ abit in hanc:

$$4g(M - N + m - n) \cdot \frac{\mu d n}{\mathfrak{N} - \mathfrak{M}} = dV + \frac{V \mu d n}{\mathfrak{N} - \mathfrak{M}} \left(\frac{1}{v v} - \frac{1}{\mu \mu} \right),$$

ex quo quantitatem V elici oportet, qua inuenta primo reperietur celeritas $v = \frac{V}{f f}$, indeque porro tempus $t = \int \frac{\mu d m}{V v}$.

Co-

Coroll. 3.

67. Si enim pressionones M et N vel sint constantes, vel a spatiis m et n pendeant, quia n per m determinatur aequatio illa duas tantum variables m et V continere est censenda, et integrabilis redditur si multiplicetur per e^Q existente $Q = \int \frac{\mu dm}{\mathfrak{M} - \mathfrak{M}'} \left(\frac{1}{v} - \frac{1}{\mu} \right)$. Quia vero est $\mu dm = v dn$ et $\frac{dn}{v} = d\mathfrak{N}$ item $\frac{dm}{\mu} = d\mathfrak{M}$, fit $Q = \int \frac{d\mathfrak{N} - d\mathfrak{M}}{\mathfrak{N} - \mathfrak{M}}$ hincque multiplicator $e^Q = \mathfrak{N} - \mathfrak{M}$.

Coroll. 4.

68. Quamobrem illius aequationis integrale est:

$(\mathfrak{N} - \mathfrak{M})V = f^4 vv (\mathfrak{N} - \mathfrak{M}) = 4g \int \mu dm (M - N + m - n)$,
vbi notandum est cum sit celeritas aquae in M $= \frac{ffv}{v}$ et in N $= \frac{ffv}{v}$, expressionem $f^4 vv (\mathfrak{N} - \mathfrak{M}) = f^4 \frac{vv}{v} \cdot v dn - f^4 \frac{vv}{\mu} \cdot \mu dm$ designare vim viam massae aquae $MmNn$ quandoquidam $v dn$ est eius elementum $NnN'n'$, idque in celeritatis quadratum ducitur.

Scholion.

69. Omni attentione dignum est; quod aequatio differentialis inuenta tam commode integrari potuerit, eiusque integrale ad vim viam aquae in tubo contentae sit perductum, vnde summus vsus principii conseruationis virium viuarum, quo iam olim celeb. *Bernoulli* in *Hydrodynamica*

feli-

felicissimo successu est vsus, clarissime perspicitur. Hinc scilicet intelligimus, si vires vtrinq̄ue prementes M et N fuerint aequales, et tubi directrix horizontalis, vt nullae adsint vires motum fluidi vel accelerantes vel retardantes, tum fluidi massam eandem perpetuo vim viuam esse conseruaturam, posito enim $M = N$ et $m = 0$ et $n = 0$ seu in genere $z = 0$, prodit vis viuā $f^4 vv (\mathfrak{N} - \mathfrak{M}) = \text{Const.}$ sin autem altitudines m et n non euanescant, aequatio inuenta ob $\mu dm = \nu dn$ ita representari potest:

$$f^4 vv (\mathfrak{N} - \mathfrak{M}) = 4gf(M + m) \mu dm - 4gf(N + n) \nu dn,$$

vnde manifestum est, quantum incrementum vis viuā capiat a vi accelerante; quandoquidem pressio M motum accelerat, pressio vero N retardat, ac praeterea ex altitudinibus m et n singulorum elementorum vel ascensus vel descensus definitur. Ceterum hic imprimis notari meretur, quod aequatio differentialis inuenta, sola multiplicatione per $2 \mu dm = 2 \nu dn = 2 f f v dt$, statim integrabilis reddatur, dum prodit:

$$4g(M - N + m - n) \mu dm = f^4 vv \left(\frac{dn}{\nu} - \frac{dm}{\mu} \right) + 2 f^4 v dv (\mathfrak{N} - \mathfrak{M}),$$

cuius integrabilitas ob $\frac{dn}{\nu} = d\mathfrak{N}$ et $\frac{dm}{\mu} = d\mathfrak{M}$ statim in oculos incurrit; ita vt iam totum negotium ad integrationem primae partis reducatur. Ad maiorem ergo dilucidationem sufficit, vt nonnulla exempla proferamus.

Exem-

E x e m p l u m 1.

Tab. IV. 70. Si tubus sit conicus eiusque directrix AO verti-
Fig. 51. calis, in quo massa aquea ACc libere descendat, eius mo-
tum definire.

Sit $AC = c$ et amplitudo tubi in C nempe $Cc = acc$,
vt fiat tota massa aquae $ACc = \frac{1}{3}ac$, quae post tempus t
occupet tubi spatium $MmNn$, vnde ob $AM = m$ et $AN = n$
erit $n^3 = c^3 + m^3$. Tum vero posita altitudine fixa $AO = a$,
erunt primo amplitudines $Mm = \mu = am$; $Nn = \nu = an$
et $zv = \omega = as$, posito $Az = s$, deinde altitudines $OM = m$
 $= a - m$; $ON = n = a - n$ et $Oz = z = a - s$. Porro
ob $\int \frac{ds}{\omega} = -\frac{1}{as}$, fit $\mathfrak{M} = -\frac{1}{am}$ et $\mathfrak{N} = -\frac{1}{an}$. Quare si
pressiones in M et N aequentur soli pressioni atmosphae-
rae h , quod euenit si tubus in apice A apertus concipia-
tur, erit $M = N = h$. Quodsi iam amplitudini ff conue-
niat celeritas $= v$ deorsum tendens, aequatio nostra inte-
gralis pro hoc casu colligitur:

$\int^4 vv \left(\frac{1}{am} - \frac{1}{an} \right) = 4g \int amndm (n - m) = 4ag \left(\frac{1}{4}n^4 - \frac{1}{4}m^4 \right) + \text{Const.}$,
ob $mndm = nndn$. Cum autem descensus ex quiete in-
cipiat facto $m = 0$ et $n = c$ celeritas euanescere debeat,
vnde habebitur:

$$f^4 vv \left(\frac{1}{m} - \frac{1}{n} \right) = aag (n^4 - m^4 - c^4),$$

hincque $ffv = a \sqrt{\frac{gm(n^4 - m^4 - c^4)}{n - m}}$,

sicque colligitur tempus:

$$t = \int \frac{u dm}{ffv} = \frac{m dm \sqrt{m(n - m)}}{\sqrt{gn(n^4 - m^4 - c^4)}}$$

cuius

cuius formulæ ob $n^3 = c^3 + m^3$ integrale est capiendum, ut ad datum tempus t spatium $AM = m$ definiri possit. Denique pro pressione in z , quæ est p , inuenienda, habetur hæc æquatio superiorem per z multiplicando

$$(4g(p+a-s) + \frac{f^4 vv}{\alpha \alpha s^4}) \left(\frac{1}{\alpha m} - \frac{1}{\alpha n} \right) = + (4g(k+a-m) + \frac{f^4 vv}{\alpha \alpha m^4}) \left(\frac{1}{\alpha s} - \frac{1}{\alpha n} \right) \\ + (4g(k+a-n) + \frac{f^4 vv}{\alpha \alpha n^4}) \left(\frac{1}{\alpha m} - \frac{1}{\alpha s} \right)$$

quæ ob $\frac{f^4 vv}{\alpha \alpha} = \frac{gmn(n^4 - m^4 - c^4)}{n - m}$ abit in hanc.

$$\frac{4(p+a-s)(n-m)}{m n} = \frac{4(k+a-m)(n-s)}{n s} + \frac{4(k+a-n)(s-m)}{m s} \\ + \frac{(s-m)(n-s)(n^4 - m^4 - c^4)(m n n + m n(m+n)s + (m^2 + m n + n n)ss)}{m^3 n^3 s^4}$$

unde deducimus:

$$p = k + \frac{mn}{s} - m - n + s + \frac{(s-m)(n-s)(n^4 - m^4 - c^4)(m n n + m n(m+n)s + (m^2 + m n + n n)ss)}{4 m n n (n - m) s^4}$$

Exemplum 2.

71. In casu præcedentis exempli si tubus sit in A clausus ut superior superficies Mm nullam pressionem sustineat, motum aquæ determinare.

Cum omnia maneant ut in præcedente exemplo nisi quod hic sit $M=0$, et $N=k$, æquatio prior abit in hanc formam:

$$f^4 vv \left(\frac{1}{\alpha m} - \frac{1}{\alpha n} \right) = 4g f \alpha m d m (n - m - k) \text{ seu} \\ f^4 vv \left(\frac{1}{m} - \frac{1}{n} \right) = \alpha a g (n^4 - m^4 - c^4 - \frac{4}{3} k m^3).$$

Hic autem primum obseruo initio ubi $m=0$ et $n=c$ motum incipere non potuisse nisi fuerit $c > k$, si enim sit $c < k$ vel etiam $c = k$ aqua perpetuo in summitate tubi hærebit, nullusque motus sequetur. Sin autem $c > k$ mo-

tus primo quidem accelerabitur, donec fiat

$$n = \sqrt[3]{(c^3 + m^3)} = m + k \text{ hoc est}$$

$$c^3 = 3hmm + 3hkm + k^3 \text{ seu } m = \sqrt{\left(\frac{c^3}{3k} - \frac{1}{10}kk\right)} - \frac{1}{2}k.$$

Inde vero celeritas decrescet, atque adeo euanescet, quando fiet

$$n^4 = (c^3 + m^3)^{\frac{4}{3}} = c^4 + m^4 + \frac{4}{3}hm^3,$$

quae euoluta dat

$$4km^8 + \frac{16}{3}hkm^7 + \frac{64}{27}k^3m^6 + 3c^4m^5 + 8kc^4m^4 + \frac{16}{3}k^2c^4m^3 + 3c^8m + 4kc^8 = 0. \\ - 4c^3m^6 \qquad - 6c^6m^3 \qquad - 4c^9$$

Quo hinc aliquid facilius concludere queamus, ponamus c valde parum excedere k statuamusque $c = (1 + \delta)k$ denotante δ fractionem minimam et quia m quoque erit spatium valde paruum fiet $n = c + \frac{m^3}{3cc}$ hincque

$$f^4 vv \left(\frac{1}{m} - \frac{1}{c} + \frac{m^3}{3c^4}\right) = \alpha \alpha g \left(\frac{4\delta c m^3}{3(1+\delta)} - m^4 + \frac{2m^6}{3cc}\right),$$

ac celeritas maxima respondebit loco $m = \frac{\delta c}{1+\delta} + \frac{m^3}{3cc} = \frac{\delta c}{1+\delta} + \frac{\delta^3 c}{3(1+\delta)^3}$ rursusque euanescet vbi $m = \frac{4\delta c}{3(1+\delta)} + \frac{2m^3}{3cc}$ seu satis exacte $m = \frac{4\delta c}{3(1+\delta)}$. Deinde vero colligitur

$$ffv = \alpha mm \sqrt{g \left(\frac{4\delta c}{3(1+\delta)} - m\right)} = \alpha mm \sqrt{g \left(\frac{4}{3}\delta k - m\right)},$$

hincque tempus:

$$t = \int \frac{dm}{\sqrt{g \left(\frac{4}{3}\delta k - m\right)}} = 2\sqrt{\frac{4\delta k}{3g}} - 2\sqrt{\frac{4\delta k - 3m}{3g}}$$

et tempus totius descensus $= 4\sqrt{\frac{\delta k}{3g}}$.

Exemplum 3.

Tab. IV. 72. Si tubus habeat duo brachia verticaliter erecta AB
Fig. 52. et CO iuncta ramo horizontali BC et quaelibet pars fit aequa-

qualiter ampla sed a reliquis diuersa definire motum oscillatorium aquae in hoc tubo.

Tubi AB, in quo alter venae terminus Mm reperitur, amplitudo sit vbique = μ , tubi vero OC = ν , horizontalis vero BC = λ . Cum aqua vtrinq̄ue est in aequilibrio, peringat ad horizontalem EF, ponaturque BE = CF = a , et BC = b vt totum aquae volumen sit = $a\mu + b\lambda + a\nu$. Iam in statu motus ad tempus = t vocetur EM = νx eritque FN = μx , et iam quantitates μ et ν sunt constantes. Statuatur AE = e , erit $m = e - \nu x$, $n = a + \nu x$, $\mathfrak{M} = \frac{e - \nu x}{\mu}$, porro $n = e + 2a + b - \mu x$, $n = a - \mu x$ et $\mathfrak{N} = \frac{e + a}{\mu} + \frac{b}{\lambda} + \frac{a - \mu x}{\nu}$, vnde $\mathfrak{N} - \mathfrak{M} = \frac{b}{\lambda} + \frac{a + \nu x}{\mu} + \frac{a - \mu x}{\nu}$. Deinde ob $M = N = k$ pressioni atmosphaerae, et $m - n = (\mu + \nu) x$ erit:

$$f^4 \nu \nu \left(\frac{b}{\lambda} + \frac{a + \nu x}{\mu} + \frac{a - \mu x}{\nu} \right) = -4gf\mu\nu dx (\mu + \nu) x$$

$$= -2g\mu\nu (\mu + \nu) xx + C.$$

Ponamus facto $x = 0$ celeritatem amplitudini ff conuenientem fieri $v = 2\sqrt{gc}$, vt hinc constans ita determinetur:

$$4gcf^4 \left(\frac{b}{\lambda} + \frac{a(\mu + \nu)}{\mu\nu} \right) = C, \text{ atque habebitur:}$$

$$ff\nu\sqrt{\left(\frac{b}{\lambda} + \frac{a + \nu x}{\mu} + \frac{a - \mu x}{\nu} \right)} = \sqrt{\left(2g\mu\nu(\mu + \nu) \left(\frac{2cf^4}{\mu\nu(\mu + \nu)} \left(\frac{b}{\lambda} + \frac{a(\mu + \nu)}{\mu\nu} \right) - xx \right) \right)},$$

pro excursionibus maximis ergo erit:

$$x = \pm \sqrt{\left(\frac{2cf^4}{\mu\nu(\mu + \nu)} \left(\frac{b}{\lambda} + \frac{a(\mu + \nu)}{\mu\nu} \right) \right)}.$$

Pro tempore autem hanc aequationem integrari oportet:

$$t = -\mu\nu \int \frac{dx}{ff\nu},$$

N n 2

quae

quae formula autem nimis est perplexa, quam vt eius euolutio suscipi queat, nisi casu quo c ac proinde etiam x est quantitas quam minima. In genere enim tempus tali forma definitur $t = \int \frac{dx \sqrt{A+Bx}}{\sqrt{(bh-xx)}}$, cuius integratio reiecto termino Bx est manifesta. Admisso autem termino Bx totae quidem oscillationes erunt isochronae sed tempora, quibus terminus Mm supra libellam EF vel ascendit vel descendit non erunt aequalia temporibus, quibus infra libellam versatur.

Problema 54.

Tab. IV. 73. Si aqua ex tubo vtcunque inaequaliter amplo et Fig. 50. cuius directrix est linea curva quaecunque per orificium Oo effluat, vt eius quantitas in tubo continuo minuatur eius motum determinare.

Solutio.

Maneant omnia vti in solutione problematis, praecedentis nisi quod amplitudo illa constans ff iam ipsi orificio Oo tribuatur per quod nunc aqua elapso tempore $=t$ effluat celeritate $=v$ alter vero aquae terminus haereat in Mm , vbi amplitudo sit $=\mu$, altitudo supra horizontem $M\mu=m$, et pressio $=M$ quae quidem si aëri pateat, erit aequalis pressioni atmosphaerae h perinde ac in ipso orificio Oo . A loco autem tubi dato A secundum eius directri-

rectricem sit distantia $AM = m$ et tota longitudo $AO = a$ tum verò celeritas qua aquae suprema superficies Mm per tubum promouetur erit $= \frac{ffv dt}{\mu}$. Siatuamus nunc pro loco tubi quocunque z , longitudinem $Az = s$, amplitudinem $zv = \omega$, altitudinem $z\pi = z$ et pressionem $= p$, ac principia motus hanc nobis suppeditant aequationem:

$$2gp = \Delta : t - 2gz - \frac{f^4 v v}{2 \omega \mu} - \frac{ff dv}{dt} \int \frac{dt}{\omega},$$

quam primo ad extremitatem Mm tum vero ad orificium Oo transferri oportet, quandoquidem in his duobus locis pressio est data. Pro illa autem Mm fit $p = M$; $z = m$, $\omega = \mu$, integralis vero $\int \frac{ds}{\omega}$ valor hic fiat $= \mathfrak{M}$, vnde fit:

$$2gM = \Delta : t - 2gm - \frac{f^4 v v}{2 \mu \mu} - \frac{ff dv}{dt} \mathfrak{M}.$$

Pro orificio vero Oo siquidem aqua in aërem effluat, habetur pressio $p = h$, amplitudo $\omega = ff$, altitudo vero Ow sit nulla, quoniam planum horizontale per ipsum orificium Oo ducere licet valor autem formulae integralis $\int \frac{ds}{\omega}$ ad hunc locum translatus fiat $= \mathfrak{N}$, quippe qui erit constans ex quo nostra aequatio fiet:

$$2gh = \Delta : t - \frac{1}{2} v v - \frac{ff dv}{dt} \cdot \mathfrak{N},$$

quae ab illa subtracta relinquit:

$$2g(M - h) = - 2gm - \frac{f^4 v v}{2 \mu \mu} + \frac{1}{2} v v + \frac{ff dv}{dt} (\mathfrak{N} - \mathfrak{M}),$$

quam aequationem, in qua solum tempus t variabile inest, integrari oportet, hanc formulam $dm = \frac{ff v dt}{1/2 v}$ in subsidium

vocando: vnde ob $dt = \frac{\mu dm}{ffv}$ habetur

$2g(M-k)\mu dm = -2gm\mu dm + \frac{1}{2}vv\mu dm(1 - \frac{f^4}{\mu\mu}) + f^4 v dv (\mathcal{A} - \mathfrak{M})$,
 vbi est $\mathfrak{M} = \int \frac{dm}{\mu}$, ex quo valore nascitur quantitas \mathcal{A} si
 fiat $m = a$. Sunt autem μ et m functiones datae ipsius
 m , vnde haec aequatio duas tantum variables m et v in-
 voluit, ex qua valorem ipsius vv facile elicere licet, quo
 invento ope formulae $dt = \frac{\mu dm}{ffv}$ ad quoduis tempus t cum
 longitudo $AM = m$ tum celeritas v , qua aqua per orifi-
 cium Oo effluit assignari poterit. Deinde vero etiam pro
 pressione p in loco quocunque z , habebitur:

$$2g(p - k) = -2gz + \frac{1}{2}vv(1 - \frac{f^4}{\omega\omega}) + \frac{ffdv}{dt} (\mathcal{A} - \int \frac{ds}{\omega}),$$

quare si terminus $\frac{ffdv}{dt}$ elidatur colligitur:

$$\begin{aligned} & 2g(M - k) (\mathcal{A} - \int \frac{ds}{\omega}) + 2g(k - p) (\mathcal{A} - \mathfrak{M}) \\ & = 2gz(\mathcal{A} - \mathfrak{M}) - 2gm(\mathcal{A} - \int \frac{ds}{\omega}) + \frac{1}{2}vv(\mathfrak{M} - \int \frac{ds}{\omega}) - \frac{f^4 v v}{2\mu\mu} (\mathcal{A} - \int \frac{ds}{\omega}) \\ & \quad + \frac{f^4 v v}{2\omega\omega} (\mathcal{A} - \mathfrak{M}). \end{aligned}$$

COROLL. 1.

74. Sumamus tubi terminum fixum A in ipso orificio
 O ut sit $a = 0$, et vocemus $OM = m$, atque $Oz = s$, ita
 ut iam in formulis inuentis hae duae quantitates m et s
 negative capi debeant; tum vero erit $\mathcal{A} = 0$, et loco \mathfrak{M}
 et $\int \frac{ds}{\omega}$ scribi oportebit $-\int \frac{dm}{\mu}$ et $-\int \frac{ds}{\omega}$, vnde pro pres-
 sione habebimus:

$$\begin{aligned} & 2g(M - k) \int \frac{ds}{\omega} + 2g(k - p) \int \frac{dm}{\mu} \\ & = 2gz \int \frac{dm}{\mu} - \frac{1}{2}vv(1 - \frac{f^4}{\omega\omega}) \int \frac{dm}{\mu} + \frac{1}{2}vv(1 - \frac{f^4}{\mu\mu}) \int \frac{ds}{\omega} - 2gm \int \frac{ds}{\omega}. \end{aligned}$$

Co-

Coroll. 2.

75. Manentibus autem $OM = m$ et $Oz = s$, primum pro tempore habebitur $dt = -\frac{\mu dm}{ffv}$, quoniam labente tempore t intervallum $OM = m$ minuitur celeritas autem effluxus v ex hac aequatione debet definiri:

$2g(M - k + m) \mu dm = \frac{1}{2} vv \mu dm \left(1 - \frac{f^4}{\mu \mu}\right) - f^4 v dv \int \frac{dm}{\mu}$,
 quae commodius ita repraesentatur:

$$2f^4 v dv \int \frac{dm}{\mu} + \frac{f^4 vv dm}{\mu} - vv \mu dm + 4g(M - k + m) \mu dm = 0.$$

Coroll. 3.

76. Ponatur hic $f^4 vv \int \frac{dm}{\mu} = u$, vt habeatur:

$$du - \frac{\mu u dm}{f^4 \int \frac{dm}{\mu}} + 4g(M - k + m) \mu dm = 0,$$

quae vt integrabilis reddatur multiplicari debet per e^o existente $O = -\frac{1}{f^4} \int \frac{\mu dm}{\int \frac{dm}{\mu}}$ eritque tum

$$e^o + 4g f e^o (M - k + m) \mu dm = \text{Const.}$$

Scholion.

77. In hac solutione omnia continentur, quae vulgo le effluxu aquae ex vasis cuiuscunque figurae tradi solent, quae autem eatenus tantum admitti possunt, quatenus ea vasa vel sunt angustissima, vel motus per ea ita fiat, vt singula strata ad directricem normaliter sumta communi motu ferantur, nisi enim haec conditio locum habeat, celeritas

leritas effluxus hic definita a veritate recedet, etsi saepe-
 numero discrimen experimentis instituendis vix percipitur.
 Quodsi in formulis inuentis statuatur $M = k$, habebitur
 casus, quo suprema aquae superficies est aperta, et efflu-
 xus fit in aërem, sin autem aqua in spatium aëre vacuum
 efflueret, sumi deberet $k=0$, at si tubi orificium Oo aquae
 stagnanti esset immersum, littera k pressionem huius aquae
 in orificium exprimere deberet. Totum autem negotium
 semper reducitur ad aequationem differentialem inuentam,
 ex cuius integratione pro quouis loco vbi superficies aquae
 suprema haeret celeritas effluxus cognoscetur, tum vero
 formulam $dt = -\frac{\mu dm}{ffv}$ (75) in subsidium vocando tempus
 innotescet, quo aqua in tubo ad datum locum Mm subsi-
 dit; ac denique cum elapso tempore $=t$ aqua per orifi-
 cium Oo , cuius amplitudo est $=ff$ celeritate $=v$ effluat,
 omnis aqua quae tempore t effluxerit, erit $=ff \int v dt$
 $= -\int \mu dm$. Quod quo clarius appareat, aliquot casus
 euoluamus.

Exemplum 1.

Tab. IV. 78. Si tubi directrix AO sit recta verticalis, at tu-
 Fig. 53. bus initio ad Aa fuerit aqua plenus, quae tum per orificium
 $Oo = ff$ effluere inceperit, ad datum quoduis tempus celeri-
 tatem effluxus et pressionem in quavis sectione zv deter-
 minare.

Posito ergo interuallo $OM = m$ et amplitudine $Mm = \mu$, quem in locum aquam ex Aa elapso tempore $= t$ subdisse assumimus erit etiam altitudo $OM = m = m$, et pressio $M = k$. Posita nunc celeritate effluxus per orificium $= v$, eam ex aequatione definiri oportet:

$$2f^4 v dv \int_{\mu}^{dm} + \frac{f^4 v v dm}{\mu} - v v \mu dm + 4g\mu m dm = 0,$$

quae posito $f^4 v v \int_{\mu}^{dm} = u$ abit in hanc formam:

$$du - \frac{u \mu dm}{f^4 \int_{\mu}^{dm}} + 4g\mu m dm = 0.$$

Deinde pro pressione in sectione quacunque zv sit $Oz = s$ et amplitudo $zv = \omega$, erit quoque altitudo $z = s$, ideoque

$$2g(k - p) \int_{\mu}^{dm} = 2gs \int_{\mu}^{dm} - 2gm \int_{\omega}^{ds} - \frac{1}{2}vv \left(1 - \frac{f^4}{\omega\omega}\right) \int_{\mu}^{dm} + \frac{1}{2}vv \left(1 - \frac{f^4}{\mu\mu}\right) \int_{\omega}^{ds}.$$

Aequatio autem illa differentialis ita integrari debet, vt facta altitudine $OM = m = OA = a$ celeritas v euanescat, tum vero inuenta celeritate v calculus ad tempus accommodabitur ope huius formulae $t = -\int_{ffv}^{\mu dm}$, quae posito $m = a$ euanescere debet. Quod si deinceps ponatur $m = 0$, tempus totius effluxus innotescet.

Praeterea vero durante effluxu, quoniam ab initio celeritas v continuo crescit, celeritas maxima vbi $dv = 0$, ita definitur vt sit $vv = \frac{4gm\mu\mu}{\mu\mu - f^4}$, ideoque $v = \frac{2\mu\sqrt{gm}}{\sqrt{(\mu\mu - f^4)}}$.

Cum ergo sit $v > 2\sqrt{gm}$, celeritas maxima maior erit ea, quam graue delabens ex altitudine m acquirit.

Coroll. 1.

Tab. IV. 79. Si vas vbique sit aequè amplum seu $\mu = \omega = cc$,
Fig. 54. cuius fundum OC foramine $Oo = ff$ est pertusum, habebimus:

$$\text{Sit } \frac{c^4}{f^4} = \lambda, \text{ erit } m^{-\lambda} u + \frac{4gcc}{\lambda-2} m^{2-\lambda} = C \text{ hincque}$$

$$u = C m^\lambda + \frac{4gcc}{\lambda-2} mm = \frac{f^4 m v v}{cc},$$

et constante rite definita:

$$f^4 v v = \frac{4g c^4 m v}{\lambda-2} (1 - a^{2-\lambda} m^{\lambda-2}),$$

seu $v = \sqrt{\frac{4\lambda gm}{\lambda-2} (1 - \frac{m^{\lambda-2}}{a^{\lambda-2}})}$, vnde colligitur pressio

$p = k + \frac{\lambda-1}{\lambda-2} (m - s) (1 - \frac{m^{\lambda-2}}{a^{\lambda-2}})$ pro sectione zv ad altitudinem $Oz = s$, denique pro tempore erit

$$t = \int \frac{dm \sqrt{\lambda-2}}{2\sqrt{gm(1 - a^{2-\lambda} m^{\lambda-2})}},$$

celeritas autem maxima fit $= \frac{2cc\sqrt{gm}}{\sqrt{c^4 - f^4}} = \frac{2\sqrt{\lambda gm}}{\sqrt{\lambda-1}}$, quae conuenit altitudini m hinc definiendae $\frac{\lambda-2}{\lambda-1} = 1 - \frac{m^{\lambda-2}}{a^{\lambda-2}}$, ita

$$\text{vt sit } m = \frac{a}{\sqrt{\lambda-1}}.$$

Coroll. 2.

80. Casus quo $\lambda = 2$ seu $c^4 = 2f^4$ singularem postulat evolutionem; quia aequatio

$du =$

$$du - \frac{u dm}{m} + 4gcm dm = 0$$

integrata dat $u = 4gcmml \frac{a}{m} = \frac{ccm^2v}{2}$, hinc $v = \sqrt{8gml \frac{a}{m}}$

et $t = -\int \frac{dm}{\sqrt{4gml \frac{a}{m}}}$, pro pressione vero $p = k + (m-s)l \frac{a}{m}$.

Coroll. 3.

81. Sit tubus conus ad orificium truncatus, et $\mu = (f + am)^2$, atque $\omega = (f + as)^2$, hinc fit $\int \frac{dm}{\mu} = \frac{1}{af}$
 $-\frac{1}{a(f+am)} = \frac{m}{f(f+am)}$, similique modo $\int \frac{ds}{\omega} = \frac{s}{f(f+as)}$.
 Pro motu ergo habetur:

$$du - \frac{u dm}{m} \left(1 + \frac{dm}{f}\right)^2 + 4gmdm (f + am)^2 = 0,$$

vnde inuento u erit $f^4 vv = \frac{f(f+am)u}{m}$.

Coroll. 4.

82. Expandatur tubus superne in infinitum secundum hanc aequationem $\omega\omega = \frac{af^4}{a-s}$, ita vt initio suprema superficies Aa fuerit infinita; eaque etiamnunc nihil sub sederit, vt sit elapso tempore t altitudo $m = a$ et $\mu\mu = \frac{af^4}{a-m} = \infty$. Quum ob causam aequatio differentialis statim praebet $vv = 4gm = 4ga$, ita vt aqua constanter eadem celeritate effluat. Quia autem hic motus effluxus est vniformis ob $\frac{dv}{dt} = 0$, pressio ad zv ex aequatione primum inuenta ita definitur:

$$2g(p - k) = -2gs + 2ga \left(1 - \frac{a+s}{a}\right) = 0.$$

O o 2

vbi-

vbique scilicet pressio aequalis erit pressioni atmosphaerae seu latera tubi extrinsecus aequaliter pressa nullam vim sustinent, iisque adeo remotis fluxus perinde fieret.

Exemplum 2.

Tab. IV. 83. Sit superior tubi pars AaBb verticalis et aequaliter ampla inferior vero pars BbOo vtcunque curua et inaequaliter ampla, definire aquae ex eo effluentis motum, quamdiu suprema aqae superficies Mm in parte superiori versatur.

Sit amplitudo partis superioris $Mm = \mu = cc$, longitudo tubi inferioris $BzO = a$; altitudo $BC = b$ et $BM = x$; erit ergo $m = a + x$; et $m = a + x$. Tum sumta longitudo $Oz = s$, cui respondeat amplitudo $zv = \omega$ et altitudo $Pz = z$, sit valor integralis $\int \frac{d^2 s}{\omega}$ per totam partem inferiorem extensi $= B$ quandoquidem hic valor erit constans; tum igitur idem integrale ad superficiem supremam Mm extensum erit $= B + \frac{x}{cc} = \int \frac{d^2 m}{\mu}$: vnde hanc habebimus aequationem ob $M = h$:

$$2gce(b+x)dx = \frac{1}{2}ccvvdv \left(1 - \frac{f^4}{c^4}\right) - f^4vvdv \left(B + \frac{x}{cc}\right),$$

quae posito $f^4vv \left(B + \frac{x}{cc}\right) = u$ abit in hanc:

$$du - \frac{c^4u dx}{f^4(Bcc+x)} + 4gce(b+x)dx = 0.$$

Ponatur $\frac{c^4}{f^4} = \lambda$ et multiplicando per $(Bcc+x)^{-\lambda}$ erit integrale:

$$vv =$$

$$vv = C (Bcc + x)^{\lambda-1} - \frac{4\lambda g}{(1-\lambda)(2-\lambda)} ((2-\lambda)b - Bcc + (1-\lambda)x).$$

Si iam descensum ex Aa incepisse assumamus existente:

$$AB = e, \text{ fiet } C = \frac{4\lambda g}{(1-\lambda)(2-\lambda)} \cdot \frac{(2-\lambda)b - Bcc + (1-\lambda)e}{(Bcc + e)^{\lambda-1}}$$

ideoque

$$vv = \frac{4\lambda g ((2-\lambda)b - Bcc + (1-\lambda)e)}{(1-\lambda)(2-\lambda)} \left(\frac{Bcc + x}{Bcc + e} \right)^{\lambda-1} - \frac{4\lambda g ((2-\lambda)b - Bcc + (1-\lambda)x)}{(1-\lambda)(2-\lambda)},$$

$$\text{vel } vv = \frac{4\lambda g ((2-\lambda)b - Bcc)}{(1-\lambda)(2-\lambda)} \left(\left(\frac{Bcc + x}{Bcc + e} \right)^{\lambda-1} - 1 \right) + \frac{4\lambda g}{2-\lambda} \left(e \left(\frac{Bcc + x}{Bcc + e} \right)^{\lambda-1} - x \right),$$

$$\text{seu } vv = \frac{4\lambda g (Bcc + (\lambda-2)b)}{(\lambda-1)(\lambda-2)} \left(1 - \left(\frac{Bcc + x}{Bcc + e} \right)^{\lambda-1} \right) + \frac{4\lambda g}{\lambda-2} \left(x - e \left(\frac{Bcc + x}{Bcc + e} \right)^{\lambda-1} \right).$$

Ac si tempore $= t$ aqua ab Aa ad Mm subsederit erit $dt = \frac{-dx\sqrt{\lambda}}{v}$: cum autem aqua maxima celeritate effluit, fiet:

$$vv = \frac{4\lambda g (b + x)}{\lambda - 2},$$

quod ergo evenit vbi erit:

$$x = -Bcc + \frac{(Bcc + e)^{\frac{\lambda-1}{\lambda-2}}}{(Bcc + (\lambda-2)b + (\lambda-1)e)^{\frac{1}{\lambda-2}}}.$$

Denique pro pressione p qua tubi pars inferior in sectione zv vrgetur, aequatio supra inuenta hanc induet formam:

$$2g(k-p) \left(B + \frac{x}{cc} \right) = \left(2gz - \frac{1}{2}vv \left(1 - \frac{f^4}{\omega\omega} \right) \left(B + \frac{x}{cc} \right) - \left(2g(b+x) - \frac{1}{2}vv \left(1 - \frac{1}{K} \right) \right) \int \frac{ds}{\omega} \right),$$

vnde

unde fit

$$p = k + \frac{cc(b+x - \frac{(\lambda-1)vv}{4\lambda g}) \int \frac{ds}{\omega}}{Bcc+x} - z + \frac{vv}{4g} (1 - \frac{f^4}{\omega\omega}).$$

Casus his imprimis notari meretur quo $\lambda = \frac{c^4}{f^4}$ est numerus valde magnus, quo casu ex aequatione differentiali

$$4\lambda g(b+x) dx = (\lambda - 1) vv dx - 2(Bcc+x) v dv$$

statim colligitur $vv = 4g(b+x)$, scilicet quia orificium Oo est minimum, quasi a primo statim initio celeritas fit maxima, et pressio in sectione zv prodit:

$$p = k - z + (b+x) (1 - \frac{f^4}{\omega\omega} + \frac{cc}{\lambda} \int \frac{ds}{\omega}),$$

et quia vltimum terminum per λ diuisum omittere licet erit $p = k - z + (b+x) (1 - \frac{f^4}{\omega\omega})$.

Coroll. 1.

84. Casus iste quo $\lambda = \frac{c^4}{f^4}$ est numerus valde magnus imprimis notari meretur, quia experimenta facillime ad eum accommodantur; quibus etiam euincitur celeritatem effluxus vix discrepare a valore inuento.

Coroll. 2.

85. Circa pressiones autem in tubi parte inferiori BO, hoc casu potissimum obseruari conuenit, eas non solum vltra k diminui, sed etiam negatiuas fieri posse. Si enim

enim sectio $zv = \omega$ aequalis sit orificio ff , erit $p = k - z$
 $= k - zP$, at si haec sectio minor est foramine ff pressio
 multo magis diminuitur.

Coroll. 3.

86. Quando autem pressio p reuera fit negatiua flui-
 di continuitas tollitur, et quia latera tubi deserendo se in
 arctius spatium contrahit, neque amplius legem stabilitam
 sequitur. Quamdiu autem pressio est positua quidem sed
 minor quam k , tum quia pressio externa superat internam
 si tubus ibi foraminulo perforetur, aër aliudve fluidum
 extra positum intrudetur, ita vt tubus ibi vi attractrice
 praeditus videatur.

Scholion 1.

87. Huc fere redeunt quae de effluxu aquae ex tū-
 bis vel vasis cuiuscunque formae tradi solent, quae quia
 iam copiose ac diligenter sunt pertractata, hic fusius euol-
 vere nolo: idque adeo ob hanc potissimum rationem, quod
 in plerisque casibus, ad quos haec Theoria applicari so-
 let, calculus non mediocriter a veritate aberrare deprehen-
 datur. Statim enim ac vas, vti fig. 54. notabilem prae
 foramine Oo habet amplitudinem, manifestum est tota strata
 zv non aequaliter subsidere, sed partes foramini imminen-

tes

tes magis ad descensum impelli. Tum vero vbi tubus subito in foramen coarctatur, ibi certe neququam aquae motus ita est comparatus, vti in hac sectione assumimus. Tantopere potius verus motus ab hac hypothesis discrepabit vt mirandum sit experimenta non multo magis a calculo discrepare. Interim tamen dissensus insignis se prodat, quando fundus vasis OC tenuissimo foramine Oo est pertusus, quo casu in vena effluente ingens contractio animaduertitur inde oriunda quod aqua a lateribus erumpens obliquè effluit; quo fit vt per foramen minor aquae copia quam pro eius amplitudine eiiciatur. Cui incommodo ii, qui experimenta calculo consentanea reddere volunt ita medentur, vt foramini tubulum cylindricum inserere soleant, vt hoc modo obliquitas motus euitetur.

Scholion 2.

88. Casus, quo $\lambda = \frac{e^4}{f^4}$ est numerus vehementer magnus, evolutionem singularem postulat, qua dilucide explicetur, quomodo aqua, dum eius motus a quiete incipit subito maximam celeritatem adipiscatur. Hunc in finem formula $\left(\frac{Bcc+x}{Bcc+e}\right)^{\lambda-1}$ rite euolui oportet, vt motum ab initio genitum exhibeat. Statim ergo ac motus incipit altitudo x fit minor quam e , ponamus igitur $\frac{Bcc+x}{Bcc+e} = 1 - \frac{y}{\lambda-1}$, vt sit $x = e - \frac{y(Bcc+e)}{\lambda-1}$, ac denotante ε numerum, cuius logarith-

rith-

rithmus hyperbolicus est vnitas, erit proxime $(1 - \frac{y}{\lambda - 1})^{\lambda - 1} = \varepsilon^{-y}$.

Habebimus ergo :

$$vv = \frac{4\lambda g(Bcc + \lambda b)}{\lambda \lambda} (1 - \varepsilon^{-y}) + \frac{4\lambda g}{\lambda} (x - e\varepsilon^{-y}) \text{ seu}$$

$$vv = 4gb(1 - \varepsilon^{-y}) + 4g(x - e\varepsilon^{-y}) = 4g(b+x) - 4g(b+e)\varepsilon^{-y},$$

vnde patet in ipso initio, vbi $x=e$ et $y=0$, ob $\varepsilon^{-y}=1$ reuera fieri $v=0$, statim autem, atque aqua subsederit per interuallum minimum $\frac{y(Bcc+e)}{\lambda-1}$, quoniam y valorem notabilem sortitur, quantitatem ε^{-y} euanescere, ideoque fieri $vv = 4g(b+x)$. Deinde vero ex aequatione pro tempore $dt = \frac{-dx\sqrt{\lambda}}{v}$, quoniam in valore ipsius vv loco x scribere licet e , vt sit $vv = 4g(b+e)(1 - \varepsilon^{-y})$ erit

$$dt = \frac{-dx\sqrt{\lambda}}{2\sqrt{g(b+e)(1-\varepsilon^{-y})}} = \frac{dy(Bcc+e)}{2\sqrt{\lambda g(b+e)(1-\varepsilon^{-y})}}$$

vnde colligitur integrando

$$t = \frac{Bcc+e}{2\sqrt{\lambda g(b+e)}} l \frac{1+\sqrt{(1-\varepsilon^{-y})}}{1-\sqrt{(1-\varepsilon^{-y})}}$$

Simul igitur atque ε^{-y} fit fractio quam minima, ob

$$l \frac{1+\sqrt{(1-\varepsilon^{-y})}}{1-\sqrt{(1-\varepsilon^{-y})}} = l(4\varepsilon^y - 1) = l4\varepsilon^y = y + l4 \text{ erit}$$

$$t = \frac{Bcc+e}{2\sqrt{\lambda g(b+e)}} (y + l4) = \frac{Bcc+e}{2\sqrt{\lambda g(b+e)}} \left(\frac{\lambda(e-x)}{Bcc+e} + l4 \right).$$

Cum porro celeritas euadat maxima vbi

$$x = -Bcc + (Bcc + e) \left(\frac{Bcc+e}{Bcc+\lambda(b+e)} \right)^{\frac{1}{\lambda}} = e - \frac{(Bcc+e)l\lambda}{\lambda},$$

eueniet hoc vbi $y=l\lambda$, ideoque postquam ab initio effluxerit tempus $t = \frac{(Bcc+e)l\lambda}{2\sqrt{\lambda g(b+e)}}$, quod cum $\frac{l\lambda}{\sqrt{\lambda}}$ euanescat si

$\lambda = \infty$, erit quam minimum ita vt aqua primo quasi instanti maximam celeritatem adipiscatur. Interim hinc intelligitur quo longior simulque angustior fuerit tubi pars inferior BO, eo tardius ad celeritatem maximam peruentum iri.

Scholion 3.

89. Euoluto casu quo $\lambda = \frac{e^4}{f^4}$ est quasi numerus infinitus, etiam is quo λ est numerus mediocriter magnus accuratiori euolutione dignus videtur. Cum igitur inuenerimus:

$$\frac{(\lambda-1)(\lambda-2)vv}{4\lambda g} = (Bcc + (\lambda-2)b + (\lambda-1)x - (Bcc + (\lambda-2)b + (\lambda-1)e) \left(\frac{Bcc+x}{Bcc+e}\right)^{\lambda-1},$$

ponamus vt ante $\frac{Bcc+x}{Bcc+e} = 1 - \frac{y}{\lambda-1}$, vt sit $y = \frac{(\lambda-1)(e-x)}{Bcc+e}$; et quia totum negotium ad commodam euolutionem formulae $(1 - \frac{y}{\lambda-1})^{\lambda-1}$ reducitur posita ea = Y fit

$$LY = (\lambda-1) L\left(1 - \frac{y}{\lambda-1}\right),$$

ac quia semper est $y < \lambda-1$, ob $\frac{y}{\lambda-1} = \frac{e-x}{Bcc+e}$ erit

$$LY = -y - \frac{yy}{2(\lambda-1)} - \frac{y^3}{3(\lambda-1)^2} - \frac{y^4}{4(\lambda-1)^3} - \text{etc.}$$

quae series vtique valde conuergit. Hinc ergo inuento valore Y erit:

$$\frac{(\lambda-1)(\lambda-2)vv}{4\lambda g} = (Bcc + (\lambda-2)b + (\lambda-1)e)(1-Y) - (Bcc+e)y,$$

vbi

vbi est $y = (\lambda - 2)(1 - Y^{\lambda-1})$ et $x = (Bcc + e) Y^{\lambda-1} - Bcc.$

Cum iam celeritas maxima sit:

$$\frac{(\lambda - 1)(\lambda - 2)uv}{4\lambda g} = (\lambda - 2)b + x,$$

hic locus definitur hac aequatione:

$$Y^{\lambda-1} = \frac{Bcc + e}{Bcc + (\lambda - 2)b - (\lambda - 1)e},$$

et posito

$$\frac{Bcc + (\lambda - 2)b + (\lambda - 1)e}{Bcc + e} = E, \text{ fit}$$

$$Y^{\lambda-1} = E^{\frac{1}{\lambda-1}} = E^{\frac{1}{\lambda-1}} = E^{\frac{1}{\lambda-1}} = 1 - \frac{1E}{\lambda-1} + \frac{(1E)^2}{2(\lambda-1)^2} - \frac{(1E)^3}{6(\lambda-1)^3} + \text{etc.}$$

vnde celeritas erit maxima vbi

$$x = e - (Bcc + e) \left(\frac{1E}{\lambda-1} - \frac{(1E)^2}{2(\lambda-1)^2} + \frac{(1E)^3}{6(\lambda-1)^3} - \text{etc.} \right).$$

Cum nunc porro sit

$$\frac{(\lambda - 1)(\lambda - 2)uv}{4\lambda g} = (Bcc + e)(E(1 - Y) - y),$$

erit pro tempore

$$dt = \frac{-dx\sqrt{\lambda}}{v} = \frac{-Y^{\lambda-1} dY \sqrt{\lambda - 2} (Bcc + e)}{2\sqrt{(\lambda - 1)g(E(1 - Y) - (\lambda - 1)(1 - Y^{\lambda-1}))}}$$

et facto $Y = u^{\lambda-1}$, fit

$$dt = \frac{-du\sqrt{(\lambda - 1)(\lambda - 2)(Bcc + e)}}{2\sqrt{g(E - \lambda + 1 + (\lambda - 1)u - Eu^{\lambda-1})}}$$

Verum calculus commodius instituetur solam quantitatem y retinendo et ponendo:

Pp 2

Y =

$Y = e^{-y} \left(1 - \frac{yy}{2(\lambda - r)} - \frac{y^3}{3(\lambda - r)^2} + \frac{y^4}{5(\lambda - r)^3} \right)$,
 unde solutio §. praeced. propius ad veritatem perducetur,
 dum etiam termini per λ diuisi introducuntur. Sed quia
 haec mere sunt analytica, ea hic vberius non pettracto.

Problema 55.

Tab. V. 90. Si tubus, dum aqua per orificium Oo effluit in
 Fig. 56. altero termino Aa continuo nouum aquae supplementum
 accipiat vt perpetuo ad Aa vsque plenus conseruetur, ibi-
 que aqua a vi quacunque iugiter protrudatur, eius mo-
 tum definire.

Solutio.

Posita amplitudine orificii $Oo = ff$ sit v celeritas, qua
 iam elapso tempore $= t$, aqua ibi effluit in alio vero loco
 quocunq;ue z , cuius distantia ab initio A sit $Az = s$, tu-
 bique amplitudo $zv = \omega$, et altitudo super plano horizon-
 tali fixo $z\pi = z$, siquidem curuae $a\pi\omega$ applicatae singu-
 lorum tubi punctorum altitudines super eodem plano ex-
 hibere assumuntur. His positis si in sectione zv statua-
 tur pressio $= p$, principia motus hanc suppeditant ae-
 quationem :

$$2gp = \Delta : t - 2gz - \frac{f^4 vv}{2\omega\omega} - \frac{ffdv}{dt} \int \frac{ds}{\omega}$$

Sit nunc pressio in $Aa = L$ amplitudo $Aa = cc$ et altitu-
 do $Aa = a$, et quia hic $s = 0$, simulque integrale $\int \frac{ds}{\omega}$ eua-
 nes-

nescit, ob $p = \bar{L}$, $z = a$, et $\omega = cc$, erit:

$$2gL = \Delta : t - 2ga - \frac{f^4 \omega \omega}{2c^4}$$

Deinde pro orificio Oo , sit ibi pressio $= k$, pondus atmosphaerae referens, et valor integralis $\int \frac{ds}{\omega}$ per totum tubum AO extensi fiat $= \mathfrak{D}$, altitudo vero $O\omega = \mathfrak{v}$. Quocirca ob $p = k$, $z = \mathfrak{v}$ et $\omega = ff$ habebitur;

$$2gk = \Delta : t - 2g\mathfrak{v} - \frac{1}{2}v\mathfrak{v} - \frac{ff d\mathfrak{v}}{dt} \cdot \mathfrak{D}.$$

Nunc haec aequatio ab illa subtracta relinquit:

$$2g(L - k) = 2g(\mathfrak{v} - a) + \frac{1}{2}v\mathfrak{v} \left(1 - \frac{f^4}{c^4}\right) + \frac{ff d\mathfrak{v}}{dt} \cdot \mathfrak{D} \text{ seu}$$

$$4g(L - k + a - \mathfrak{v}) dt - v\mathfrak{v} dt \left(1 - \frac{f^4}{c^4}\right) = 2\mathfrak{D} ff d\mathfrak{v},$$

vnde cum a , \mathfrak{v} et \mathfrak{D} sint quantitates constantes, pressio vero L functionem temporis denotare possit, siquidem ea cum tempore varietur, celeritas v ad quoduis tempus definiiri debet. Posita autem pressione L constante, huiusmodi aequatio erit resoluenda:

$$dt = \frac{A \cdot d\mathfrak{v}}{B \pm C v\mathfrak{v}},$$

existente

$A = 2\mathfrak{D}ff$; $B = 4g(L - k + a - \mathfrak{v})$ et $\pm C = \frac{f^4}{c^4} - 1$, tres ergo casus sunt evoluendi.

I. Si $cc = ff$ seu amplitudo Aa orificio $Oo = ff$ aequalis, erit $C = 0$ et $t = \frac{A\mathfrak{v}}{B}$ seu $v = \frac{B}{A}t + \text{Const.}$, vnde si $B > 0$ celeritas continuo crescere posset.

II. Si $cc > ff$ seu amplitudo Aa orificium Oo superet,
po-

posito $C = 1 - \frac{f^4}{c^4}$, aequatio $dt = \frac{A dv}{B - Cvv}$ integrata dat
 $t = \frac{A}{2\sqrt{BC}} \ln \frac{\sqrt{B} + v\sqrt{C}}{\sqrt{B} - v\sqrt{C}} + \text{Const.}$ quae constans, si motus a
 quiete inceperit euanescit; hocque casu celeritas quidem
 crescit, sed elapso etiam tempore infinito non ultra
 $v = \frac{\sqrt{B}}{\sqrt{C}}$ augetur.

III. Si $cc < ff$ seu amplitudo Aa minor sit orificio Oo ,
 posito $C = \frac{f^4}{c^4} - 1$, aequatio $dt = \frac{A dv}{B + Cvv}$ integrata dat:
 $t = \frac{A}{\sqrt{BC}} \text{Ang. tang. } \frac{v\sqrt{C}}{\sqrt{B}}$, seu $v = \frac{\sqrt{B}}{\sqrt{C}} \text{tang. } \frac{t\sqrt{BC}}{A}$,
 vbi hoc memoratu dignum euenit, vt elapso tempore
 $t = \frac{A}{\sqrt{BC}} \cdot \frac{\pi}{2}$ celeritas iam infinita euadat.

Inuenta celeritate effluxus v ad quoduis tempus t , in
 quouis loco medio zv pressio p ita exprimitur:

$$2g(p - k) = 2g(o - z) + \frac{1}{2}vv \left(1 - \frac{f^4}{\omega\omega}\right) + \frac{ffdv}{dt} \left(\mathfrak{D} - \int \frac{ds}{\omega}\right),$$

quae elisa formula differentiali $\frac{ffdv}{dt}$ praebet:

$$4g(p - L + z - a) \mathfrak{D} = vv \left(\frac{f^4}{c^4} - \frac{f^4}{\omega\omega}\right) \mathfrak{D} + vv \left(1 - \frac{f^4}{c^4}\right) \int \frac{ds}{\omega} - 4g(L - k + a - o) \int \frac{ds}{\omega},$$

sicque omnia quae ad motum pertinent sunt determinata.

COROLL. 1.

91. Si motus ad vniformitatem peruenerit, ita vt
 iam aqua constanter eadem celeritate per orificium Oo ex-
 pellatur, ob $dv = 0$, habebitur haec aequatio:

$$4g(L - k + a - o) = vv \left(1 - \frac{f^4}{c^4}\right),$$

vnde si amplitudo in Aa aequalis sit orificio Oo vti in

capite praecedente pressio in Aa debet esse $L = k + o - a$,
neque hinc celeritas v ipsa determinatur.

COROLL. 2.

92. At si amplitudo $Aa = cc$ maior fuerit quam orificio $Oo = ff$, pro motus uniformitate celeritas effluxus v ita definitur vt sit:

$$v v = \frac{4g c^4 (L - k + a - o)}{c^4 - f^4}.$$

Hoc ergo casu necesse est vt sit $L > k + o - a$, atque ex hoc excessu celeritas effluxus determinatur.

COROLL. 3.

93. Sin autem amplitudo $Aa = cc$ minor sit orificio $Oo = ff$, motus uniformitas hanc praebet aequationem:

$$v v = \frac{4g c^4 (k + o - a - L)}{f^4 - c^4}.$$

vnde patet motum aequabilem obtineri non posse nisi sit $L < k + o - a$; atque ex hoc defectu celeritas effluxus determinatur.

SCHOLIUM 1.

94. Omnia haec certe sunt maxime paradoxa, cum ex eadem pressione L , qua aqua in sectione Ad vrgetur, celeritas quantumuis magna oriri posse sit inuenta; atque hoc imprimis videbitur absurdum, quod in casu tertio a vi finita L tempore finito aquae celeritas adeo infinita im-

primi

primi possit. Haec autem absurditas statim euanescet, si modo hypothesin, cui totum problema innititur, attentius perpendamus; assumimus enim dum aqua per sectionem *Aa* propellitur, continuo aliunde nouam aquae copiam eadem celeritate ea influere, neque hic curamus, vnde haec aqua adueniat, et a quamam vi ipsi hic motus inducatur; longe diuersa scilicet haec vis est a vi *L* quae nihil aliud agit, nisi vt aquam iam illa celeritate intrusam vltterius per tubum propellat. Dum ergo haec vis *L* valeat aquae per *Aa* ingressae motum accelerare celeritas effluxus increscet, ideoque per hypothesin aqua noua etiam continuo maiori celeritate ab illa vi peregrina ingeri assumitur. Quando igitur calculus ostendit, celeritatem mox fieri adeo infinitam, hic effectus minime vi nostrae finitae *L*, aquam per tubum propellenti, sed manifesto vi illi peregrinae, quae hoc casu vtique fit infinita tribui debet; quippe quae aquam nouam celeritate infinita in tubum compellit. Atque eidem causae est etiam illud paradoxon adscribendum quod celeritas effluxus ipsa in problemate non determinetur; quo celerius enim et copiosius aqua noua a vi illa peregrina, quaecunque ea sit, subministratur, eo celerius etiam eadem pressio *L* in *Aa* eam per tubum propellere valebit; quoniam igitur illius vis peregrinae nulla ratio in nostro calculo habetur, mirum non est, quod calculus tam

im-

immania paradoxa in se implicet, quae autem re bene expensa sponte diluuntur.

Scholion 2.

95. Introductio autem eiusmodi potentiae L , quae ingiter pari vi premat siue aqua per tubum celerius promoueatur siue tardius, a natura virium, quae ad aquam propellendam vsurpantur, maxime abhorret, cum omnes istae vires ita sint comparatae, vt quo celerius iam aqua per tubum promouetur, eo magis debilitentur. Quamobrem si hoc problema ad casus reales, quibus aqua ad certam altitudinem eleuari debet, accommodare velimus, naturam earum virium, quibus ad hunc finem est vtendum, probe considerari oportet. Quam indolem cum iam in praecedente capite dilucide exposuerim inde ad praesens institutum id tantum repeto, ad opus peragendum adhiberi certam vim F quae certa velocitate e agat, ita vt iam tota quaestio eo redeat; quomodo machinam instrui conueniat, vt ab ista vi hac celeritate agente aqua vniformiter per tubum propelli possit.

Problema 56.

96. Si aqua per tubum vtcunque inaequaliter am- Tab. IV.
plum $AaOo$ ad altitudinem datam $Oo = a$ motu vniformi Fig. 49.
eleuari debeat a data vi $= F$, quae data celeritate $= e$

operetur, machinam inuenire cuius ope hic effectus obtineri queat, simulque cōpiam aquae dato tempore eietandae definire.

Solutio.

Quia omnis machinae indoles in hoc consistit, vt vim qua agitatur, in alium locum transferat, eamque simul in data ratione vel augeat vel minuat, ponamus machinam quaesitam id praestare, vt vis aquam per orificium inferius Aa propellens fiat $= nF$; atque ex natura machinarum ista vis hic aget celeritate $= \frac{e}{n}$, ita vt machinae constructio a solo numero n pendeat, quem ergo definiri oportet. Nunc praecedens problema in subsidium vocando, quia amplitudo Aa posita est $= cc$, in quam vis nF agit, pressio ibi exerta erit $= \frac{nF}{cc}$, quae cum pressione atmosphaerae k adiuetur, habebimus pressionem ibi positam $L = \frac{nF}{cc} + k$; atque aqua per orificium inferius Aa propelletur celeritate $= \frac{e}{n}$. Quare cum superioris orificii Oo amplitudo sit posita $= ff$, aqua ibi expelletur celeritate $= \frac{cc e}{n ff}$, ita vt sit $v = \frac{cc e}{n ff}$; et $dv = 0$. Nunc porro altitudo orificii Oo ante posita $= o$ hic est Oa $= a$, inferioris vero Aa nulla seu $a = 0$, ex quo aequatio pro motu ibi inuenta induet hanc formam:

$$4g \left(\frac{nF}{cc} - a \right) - \frac{c^4 e e}{n n f^4} \left(1 - \frac{f^4}{c^4} \right) = 0 \text{ seu}$$

$$4g n n \left(\frac{nF}{cc} - a \right) = e e \left(\frac{c^4}{f^4} - 1 \right),$$

vnde

vnde numerum n ideoque machinam definire licet. Tum autem necesse est vt aqua aliunde iugitur celeritate $= \frac{c}{n}$ in orificium Aa aduehatur; singulisque minutis secundis aquae aduectae volumen sit $= \frac{cc}{n}$, tantum autem singulis minutis secundis per orificium superius Oo exonerabitur.

Deinde si in loco tubi quouis z ponatur amplitudo $zv = \omega$, altitudo $z\pi = z$, et longitudo $Az = s$, pressio vero ibidem $= p$, erit ex problemate praecedente:

$$2g(p - h) = 2g(a - z) + \frac{c^4 ee}{2n n f^4} \left(1 - \frac{f^4}{\omega \omega}\right),$$

vnde, si per praecedentem aequationem $\frac{c^4 ee}{n n f^4}$ eliminemus, fit:

$$p = h - z + \left(a \left(\frac{f^4}{\omega \omega} - \frac{f^4}{c^4}\right) + \frac{nF}{c c} \left(1 - \frac{f^4}{\omega \omega}\right)\right) : \left(1 - \frac{f^4}{c^4}\right).$$

Coroll. 1.

97. Si ambo orificia Aa et Oo sunt aequalia, seu $cc = ff$ fit $\frac{nF}{cc} - a = 0$, ideoque $n = \frac{ccc}{F}$; pro machina instructione tum singulis minutis secundis eiicitur aquae volumen $= \frac{Fe}{a}$; tanta vero copia interea continuo celeritate $= \frac{Fe}{acc}$ in orificium Aa suppeditari debet; ad quod peculiari opus est vi, ad quam hic non respicimus.

Coroll. 2.

68. Si sit $cc > ff$, ideoque $\frac{c^4}{f^4} - 1 > 0$, fit $\frac{n}{cc} > \frac{a}{F}$, hinc aquae volumen vno minuto secundo eiectum erit $< \frac{Fe}{a}$ ac tantundem aquae in orificium Aa aduehi debet

Qq 2

ce-

celeritate minore quam $\frac{F e}{a c c}$, ad quod minori vi peculiari opus est quam casu praecedente.

Coroll. 3.

99. Sin autem orificium superius ff minus sit quam inferius cc , prodit $\frac{n}{cc} < \frac{a}{ff}$, et volumen aquae vno minuto secundo eiectae fit $> \frac{F e}{a}$, ita vt hoc modo plus aquae eleuetur quam casu primo $ff = cc$; verum etiam tanto plus aquae a vi illa peregrina in orificium Aa , idque maiori celeritate quam $\frac{F e}{a c c}$ aduehi debet.

Scholiom.

100. Mirum igitur non debet videri, quod ab eadem vi machinam mouente modo maior modo minor aquae copia ad eandem altitudinem eleuetur, prout superius orificium Oo fuerit maius vel minus inferiori Aa . Si enim integrum effectum perpendere velimus, etiam integra causa est spectanda, quae habetur, si ad eam vim, qua machinam agitari assumimus, insuper adiungatur illa vis, quae ad aquam continuo in orificium Aa ingerendam requiritur, hae autem ambae vires iunctim sumtae eo casu quo minor aquae copia eleuatur vtique minorem praebent summam quam altero casu, quo maior copia eleuatur, ita vt hic nihil occurrat, quod aequalitati inter causam et effectum aduersetur. Quoniam vero in praxi eadem vis qua
aqua

aqua per tubum propellitur, etiam aquam continuo in tubum suppeditare debet, quatenus hic duplex effectus ab eadem causa producitur, in vsum practicum accuratius est inuestigandum. Cum igitur antliarum ope aqua tam in tubum attrahi, quam per eum propelli soleat, huic inuestigationi, quae in praxi amplissimum habet vsum, caput peculiare destinamus.

CAPVT IV.

DE

ELEVATIONE AQVAE ANTLIARVM OPE.

Problema 57.

101. Si tubus cylindricus BbCc inferius ad Aa vehementer ampliatu^s aquae stagnanti Ee sit immersus, in eoque embolus POo data vi sursum trahatur, vt ob pressionem atmosphaerae aqua continuo succedat, hunc aquae motum ascensus definire. Tab. V.
Fig. 57.

Solutio.

Elapso tempore t embolus cum aqua iam eleuatus sit ad altitudinem $CO = x$; sitque amplitudo tubi $Oo = ff$, et celeritas tam emboli quam aquae ascendentis $= v$. Vis autem embolum sursum tollens sit $= ffu$, et cum embolus
ab