



1789

De motu oscillatorio tabulae suspensae et a vento agitatae

Leonhard Euler

Follow this and additional works at: <https://scholarlycommons.pacific.edu/euler-works>

 Part of the [Mathematics Commons](#)

Record Created:

2018-09-25

Recommended Citation

Euler, Leonhard, "De motu oscillatorio tabulae suspensae et a vento agitatae" (1789). *Euler Archive - All Works*. 634.
<https://scholarlycommons.pacific.edu/euler-works/634>

This Article is brought to you for free and open access by the Euler Archive at Scholarly Commons. It has been accepted for inclusion in Euler Archive - All Works by an authorized administrator of Scholarly Commons. For more information, please contact mgibney@pacific.edu.

DE MOTU
OSCILLATORIO TABULAE
SVSPNSAE ET A VENTO AGITATAE.

Auctore
L. EVLERO.

Conuent. exhib. die 13 Nou. 1775.

§. 1.

Consideremus tabulam planam circa axem horizontalem suspensam, in quam ventus impingat secundum directionem horizontalem VS sitque recta AO verticalis, axis vero circa quem tabula AS est mobilis, ad planum AOV normalis concipiatur; in tabula autem sit G eius centrum grauitatis. Tum vero ponatur pondus totius tabulae $= P$, eiusque momentum inertiae respectu axis $A = P k k$, quod obtinetur si singula tabulae elementa per quadrata distantiarum suarum ab axe A multiplicentur et producta in vnam summam colligantur. Vocetur porro distantia centri grauitatis ab axe $AG = a$, pro figura autem tabulae, cuius recta AB fit diameter, distantiae indefinitae $AS = s$ ponatur semilatio $= y$, ita vt superficies tabulae abscissae AS respondens sit $2fy \partial s$; tota vero tabulae longitudo AB fit $= b$. Denique vocetur celeritas venti in directione $VS = c$, denotante c spatium quod ventus singulis minutis secundis percurrit.

Tab. III.
Fig. 1.

R 2

§. 2.

§. 2. His factis denominationibus, postquam ab initio elapsum fuerit tempus t minut. secund., teneat tabula situm in figura expressum AB , a recta verticali AO declinantem angulo $OAB = \Phi$; motus autem tabulae nunc sit tantus, ut punctum G circa axem A gyretur in directione Gg ad AG normali celeritate $= v$, ita ut ad quodvis tempus t istam celeritatem inuestigari oporteat. Hinc igitur puncti cuiuscunque S ab axe distantis intervallo $AS = s$ celeritas erit $= \frac{vs}{a}$, cuius directio SP itidem erit ad axem normalis.

§. 3. Quoniam igitur tabula in motu versatur, ante omnia motus respectivus venti, quo in punctum tabulae S impingit, definiri debet. Hunc in finem motus secundum SP resoluatur in laterales SQ et SR , illum scilicet horizontalem, hunc vero verticalem; et quia angulus $ASR = \Phi = PSQ$, ob celeritatem $SP = \frac{vs}{a}$, erit celeritas $SQ = \frac{vs}{a} \text{ cof. } \Phi$ et celeritas $SR = \frac{vs}{a} \text{ sin. } \Phi$; unde patet ventum in directione horizontali SQ punctum S tantum ferire celeritate $c - \frac{vs}{a} \text{ cof. } \Phi$.

Tab. III.

Fig. 2. §. 4. Referat igitur Sv istam celeritatem respectivam venti horizontalem $c - \frac{vs}{a} \text{ cof. } \Phi$, et quia punctum S insuper habet celeritatem $SR = \frac{vs}{a} \text{ sin. } \Phi$, toti systemati motus contrarius imprimi concipiatur, sumendo $Sr = \frac{vs}{a} \text{ sin. } \Phi$, et completo rectangulo $SvTr$, diagonalis ST tam directionem quam quantitatem celeritatis repraesentabit, qua ventus in punctum S ut fixum spectatum impinget. Ponatur igitur angulus $TSr = \psi$, eritque tang. $\psi = \frac{Tr}{Sr} = \frac{a c - vs \text{ cof. } \Phi}{vs \text{ sin. } \Phi}$, et ipsa celeritas

$$ST = \sqrt{(cc - \frac{2cvs \text{ cof. } \Phi}{a} + \frac{vvss}{aa})}.$$

Tab. III.

Fig. 3. §. 5. Referat ST istam celeritatem modo inuentam, quae producta rectae verticali AO occurrat in puncto U , fietque

que angulus $T U O = \psi$, et ventus eodem modo punctum S feriet ac si veniret in directione $U S$ celeritate

$$= \sqrt{c c - \frac{2 c v s \cos. \Phi}{a} + \frac{v v s s}{a}}$$

Hinc igitur ob angulum $B A O = \Phi$, obliquitas incidentiae erit angulus $A S U = \psi - \Phi$, eius ergo tangens erit

$$= \frac{\text{tang. } \psi - \text{tang. } \Phi}{1 + \text{tang. } \psi \text{ tang. } \Phi} = \frac{a c \cos. \Phi - v s}{a c \sin. \Phi},$$

vnde erit huius anguli finus

$$= \sin. (\psi - \Phi) = \frac{a c \cos. \Phi - v s}{\sqrt{(a a c c - 2 a c v s \cos. \Phi + v v s s)}} \text{ et}$$

$$\cos. (\psi - \Phi) = \frac{a c \sin. \Phi}{\sqrt{(a a c c - 2 a c v s \cos. \Phi + v v s s)}}.$$

§. 6. Ista resolutio etiam sequenti modo concinnius in-Tab. III. Fig. 4.
 fitui potest; resoluatur scilicet ipse motus venti VS , completo Fig. 4.
 rectangulo $V A S N$, secundum directiones AS et NS , quarum
 haec sit normalis in tabulam, illa autem ipsam tabulam stringat.
 Quia igitur celeritas venti $VS = c$ et angulus $V S N = O A S = \Phi$,
 erit celeritas secundum $AS = c \sin. \Phi$, et celeritas secundum
 $NS = c \cos. \Phi$, quam posteriorem punctum S quasi effugit
 celeritate $= \frac{v s}{a}$, quamobrem a celeritate NS rescindatur por-
 tio $N n = S P = \frac{v s}{a}$, ac referet $S n = c \cos. \Phi - \frac{v s}{a}$ hanc
 celeritatem, qua punctum S percutietur, quae ergo cum alte-
 ra celeritate secundum $AS = c \sin. \Phi$ iterum coniungatur, du-
 cendo $n v$ parallelam ipsi $N V$. Tum enim diagonalis $v S$
 dabit motum venti respectu puncti S quiescentis; nunc igitur
 erit $S v = \sqrt{(S n^2 + n v^2)} = \sqrt{c c - \frac{2 c v s \cos. \Phi}{a} + \frac{v v s s}{a}}$, vnde
 statim colligitur finus incidentiae

$$V S A = \frac{a c \cos. \Phi - v s}{\sqrt{(a a c c - 2 a c v s \cos. \Phi + v v s s)}}$$

profus vt iam ante inuenimus.

§. 7. Ventus igitur in punctum tabulae motae S perinde agit, ac si tabula quiesceret ventusque impingeret in directione vS cum celeritate $= \sqrt{cc - \frac{2cvscos\Phi}{a} + \frac{vvss}{a^2}}$, unde totum effectum venti in tabulam determinari oportet. Olim quidem Newtonum sequentes Geometrae statuerunt in impulsione fluidi obliqua impetum sequi rationem duplicatam sinuum; nuper autem ex experimentis Cel. Marguerie in *Mém. de l'Académ. R. de Marine* commemoratis concludendum videtur, istum impetum ipsi sinui anguli incidentiae esse proportionalem, quam ob causam motum nostrae tabulae pro vtraque hypothese seorsim euoluamus, quo deinceps, quando experimenta instituentur, facilius cognosci possit, vtra harum hypotheseum ad veritatem propius accedat.

HYPOTHESIS I

qua impulsio fluidi quadrato sinus anguli incidentiae proportionalis statuitur.

§. 8. Cum igitur elementum tabulae elemento abscissae ∂s respondens sit $= 2y\partial s$, consideremus primo vim venti, si cum celeritate $= u$ directe in hoc elementum quiescens impingeret, et quia altitudo, ex qua ista celeritas u generatur, est $= \frac{uu}{4g}$, denotante g altitudinem lapsus grauium vno minuto secundo, vis impulsione aequabitur ponderi cylindri aërei cuius basis $= 2y\partial s$, altitudo vero $= \frac{uu}{4g}$, cuius ergo volumen erit $= 2y\partial s \cdot \frac{uu}{4g}$, quod ad volumen aqueum reductum, posita grauitate specifica aëris ad aquam vt 1 ad n , haec vis aequabitur ponderi voluminis aquae $= \frac{2y\partial s \cdot uu}{4ng}$. Nunc igitur quoque totum pondus tabulae P per volumen aquae aequiponderantis exprimi conueniet. Quod si iam ventum eadem celeritate u non directe sed sub angulo $= \omega$ in tabulam irruere

irruere sumamus, eius vis in elementum tabulae $2y \partial s$ exercita erit $\equiv 2y \partial s \cdot \frac{uu}{4ng} \sin. \omega^2$. Nunc vero pro nostro casu vidimus esse

$$uu \equiv cc - \frac{2cvs \cos. \Phi}{a} + \frac{vvs}{aa}, \text{ atque}$$

$$\sin. \omega \equiv \frac{ac \cos. \Phi - vs}{\sqrt{(aac - 2acvs \cos. \Phi + vvs)}};$$

quibus valoribus substitutis prodit vis illa quaesita

$$\equiv \frac{2y \partial s (ac \cos. \Phi - vs)^2}{4ngaa}$$

cuius vis directio est SP ad tabulam AB normalis. Hic autem imprimis notari oportet, istam formulam tantum locum habere, quamdiu declinatio tabulae seu angulus OAB $\equiv \Phi$ minor est angulo recto; si enim angulus Φ excederet 90° , tum vis venti in tabulam non amplius sursum vergeret vti formula indicat, sed subito in partem contrariam verteretur, quia hoc casu ventus tabulam ab altera parte feriret, vnde cavere debemus, ne sequentes conclusiones ultra situm tabulae horizontalem extendamus.

§. 9. Quo nunc hinc ipsum motum tabulae eruere queamus, quia ea circa axem A est mobilis, singularum harum virium elementarium momenta respectu eiusdem axis colligere debemus, quare vis elementaris inuenta ducatur in distantiam ab axe AS $\equiv s$, vt obtineatur eius momentum

$$\equiv \frac{2ys \partial s (ac \cos. \Phi - vs)^2}{4ngaa},$$

vbi obseruandum est in integratione huius formulae tantum intervallum s indeque pendentem semi-latitudinem tabulae y pro variabili tractari debere, hocque facto post integrationem statui oportet $s \equiv AB \equiv b$, vt obtineatur totum momentum ex omnibus viribus elementaribus natum.

§. 10. Quia autem hinc in genere pro quavis tabulae figura nihil definire licet, tabulae tribuamus figuram rectanguli, cuius semi-latitude sit $=f$, ideoque $y = f$, et nunc formula nostra integranda erit

$$\frac{2fs \partial s a a c c \cos. \Phi^2 - 2acvs \cos. \Phi + v v s s}{4ngaa},$$

cuius ergo integrale erit

$$\frac{ccfs s \cos. \Phi^2}{4ng} - \frac{2fv s^2 \cos. \Phi}{3nga} + \frac{fv v s^4}{8ngaa}.$$

Hinc igitur posito $s = b$ totum hoc momentum fiet

$$\frac{bbccf \cos. \Phi^2}{4ng} - \frac{b^3cfv \cos. \Phi}{3nga} + \frac{fb^4vv}{8ngaa}.$$

§. 11. Manifestum autem est hoc momentum ex vi venti natum tendere ad angulum Φ augendum, dum proprium tabulae pondus in plagam contrariam nititur. At vero totum pondus P in ipso centro grauitatis G collectum concipere licet, cuius directio cum sit verticalis, eius momentum respectu axis A erit $= Pa \sin. \Phi$, ita vt nunc excessus illius momenti super hoc sit

$$\frac{bbccf \cos. \Phi^2}{4ng} - \frac{b^3cfv \cos. \Phi}{3nga} + \frac{b^4fvv}{8ngaa} - Pa \sin. \Phi,$$

quod ergo per momentum inertiae Pkk diuisum praebet vim acceleratricem motus angularis; inde vero ipsa acceleratio oritur, si multiplicetur per $2g$, tum enim productum aequabitur ipsi accelerationi, quae est $\frac{\partial \partial \Phi}{\partial t^2}$, sumto scilicet elemento temporis ∂t constante, ex quo nostra aequatio erit

$$\frac{\partial \partial \Phi}{\partial t^2} = \frac{bbccf \cos. \Phi^2}{2n r k k} - \frac{2b^3cfv \cos. \Phi}{3n a r k k} + \frac{b^4fvv}{4n a^2 r k k} - \frac{2g a \sin. \Phi}{kk}.$$

§. 12. In hac aequatione duae insunt variables, angulus Φ et celeritas v , quae autem a se inuicem pendent. Cum enim v sit celeritas in puncto G secundum directionem Gg in distantia ab axe $AG = a$, celeritas angularis inde nata erit

erit $= \frac{v}{a}$, quae autem etiam est $\frac{\partial \Phi}{\partial t}$, ita ut sit $v = \frac{a \partial \Phi}{\partial t}$; hoc ergo valore substituto nanciscemur sequentem aequationem differentialem secundi gradus

$$\frac{\partial \partial \Phi}{\partial t^2} = \frac{b b c c f c o f . \Phi^2}{2 n p k k} - \frac{2 b^3 c f \partial \Phi c o f . \Phi}{3 n p k k \partial t} + \frac{b^4 f \partial \Phi^2}{4 n p k k \partial t^2} - \frac{2 g a \sin . \Phi}{k k}$$

in qua aequatione nunc duae tantum insunt variables, scilicet angulus Φ cum tempore t .

§. 13. Quoniam hic variabilis t solum differentiale ∂t occurrit, ea ad differentialem primi gradus reducetur ponendo $\partial \Phi = q \partial t$, ita ut sit $\frac{\partial \Phi}{\partial t} = q$ et $\frac{\partial \partial \Phi}{\partial t} = \partial q$, ex quo fiet

$$\frac{\partial \partial \Phi}{\partial t^2} = \frac{\partial q}{\partial t} = \frac{q \partial q}{\partial \Phi} \text{ ob } \partial t = \frac{\partial \Phi}{q};$$

quamobrem aequatio nostra hanc induet formam

$$q \partial q = \frac{b b c c f \partial \Phi c o f . \Phi^2}{2 n p k k} - \frac{2 b^3 c f q \partial \Phi c o f . \Phi}{3 n p k k} + \frac{b^4 f q q \partial \Phi}{4 n p k k} - \frac{2 g a \partial \Phi \sin . \Phi}{k k}$$

Ponatur breuitatis gratia

$$\frac{b b c c f}{2 n p k k} = \alpha, \quad \frac{2 b^3 c f}{3 n p k k} = \beta, \quad \frac{b^4 f}{4 n p k k} = \gamma \text{ et } \frac{2 g a}{k k} = \delta$$

ut habeamus hanc aequationem concinnioem:

$$q \partial q = \alpha \partial \Phi c o f . \Phi^2 - \beta q \partial \Phi c o f . \Phi + \gamma q q \partial \Phi - \delta \partial \Phi \sin . \Phi$$

Nulla autem via patet, qua integrale huius aequationis elici queat.

§. 14. Interim tamen hinc casum euoluisse iuuabit, quo celeritas venti c vehementer magna existit prae motu tabulae, ita ut quantitas v respectu c negligi queat; tum enim in prima aequatione §. 9. data loco $(a c c o f . \Phi - v s)^2$ scribere licebit $a a c c c o f . \Phi^2$, vnde calculo ut ante subducto termini litteris β et γ affecti praetermitti poterunt, ita ut tantum habeatur ista aequatio:

$$q \partial q = \alpha \partial \Phi c o f . \Phi^2 - \delta \partial \Phi \sin . \Phi = \frac{1}{2} \alpha \partial \Phi + \frac{1}{2} \alpha \partial \Phi c o f . 2 \Phi - \delta \partial \Phi \sin . \Phi,$$

cuius integrale est

$$q q = \alpha \Phi + \frac{1}{2} \alpha \sin. 2 \Phi + 2 \delta \cos. \Phi + C,$$

hincque porro fit

$$\frac{\partial \Phi}{\partial t} = \sqrt{(\alpha \Phi + \frac{1}{2} \alpha \sin. 2 \Phi + 2 \delta \cos. \Phi + C)},$$

vbi $\frac{\partial \Phi}{\partial t}$ exprimit celeritatem angularem tabulae elapso tempore $= t$. Ponamus igitur initio tabulam in situ verticali A O quievissse ita vt initio fuerit $\frac{\partial \Phi}{\partial t} = 0$, et constans C reperietur $= -2\delta$, ita vt nunc habeamus

$$\frac{\partial \Phi}{\partial t} = \sqrt{\alpha \Phi + \alpha \sin. \Phi \cos. \Phi - 2 \delta (1 - \cos. \Phi)}.$$

Atque hinc fiet

$$\partial t = \frac{\partial \Phi}{\sqrt{(\alpha \Phi + \alpha \sin. \Phi \cos. \Phi - 2 \delta (1 - \cos. \Phi))}}.$$

Neque vero hinc tempus per quantitates in calculo receptas exprimi potest.

§. 15. Assumamus autem porro pondus tabulae tantum esse, vt agitationes a vento ortae sint quam minimae, ita vt loco $\sin. \Phi$ scribere liceat Φ et loco $\cos. \Phi$, 1 vel ad summum $1 - \frac{1}{2} \Phi \Phi$; hoc igitur casu erit

$$\partial t = \frac{\partial \Phi}{\sqrt{(2 \alpha \Phi - \delta \Phi \Phi)}}.$$

Ponatur hic $\Phi = z z$ vt habeamus

$$\partial t = \frac{2 \partial z}{\sqrt{(2 \alpha - \delta z z)}} \text{ siue } \partial t \sqrt{\delta} = \frac{2 \partial z}{\sqrt{(\frac{2 \alpha}{\delta} - z z)}},$$

cuius integrale est

$$t \sqrt{\delta} = 2 A \sin. \frac{z \sqrt{\delta}}{\sqrt{2 \alpha}} = 2 A \sin. \frac{\sqrt{\delta} \Phi}{\sqrt{2 \alpha}},$$

ita vt sumto $\Phi = 0$ fiat etiam $t = 0$.

§. 16. Ab initio ergo huius motus angulus Φ crescet, donec fiat $\frac{\sqrt{\delta} \Phi}{\sqrt{2 \alpha}} = 1$ ideoque $\Phi = \frac{2 \alpha}{\delta}$; quae ergo est maxima

ex-

excurfio tabulae a fitu verticali, et contingit elapfo tempore $t = \frac{\pi}{\sqrt{g}}$; inde igitur delabatur rurfus ad fitum verticalem, vnde rurfus fimili modo ascendet, et tali motu reciproco perpetuo agitabitur. Cum igitur fit $a = \frac{b b c c f}{2 n p k k}$ et $\delta = \frac{2 g a}{k k}$, angulus maxime excurfionis erit $\Phi = \frac{b b c c f}{2 a g n p}$; tempus autem quo hic angulus abfoluitur erit $t = \frac{\pi k}{\sqrt{2 g a}}$, quod fimul eft tempus vniuscu-
 iusque ofcillationis; vbi recordandum eft effe $AG = a$, $b = AB$, f femilatitudinem tabulae, c celeritatem venti feu viam ab eo minuto fecundo percurfam, g altitudinem lapfus grauium vno minuto fecundo, P volumen aquae cuius pondus ponderi aquae aequatur, numerum n vero denotare quoties aqua grauior aere, ita vt propemodum fit $n = 850$; denique autem $P k k$ denotat momentum inertiae tabulae refpectu axis fufpensionis.

§. 17. In hoc motu ofcillatorio praecipue obferuari conuenit, tempus ofcillationis neque a celeritate venti, neque a pondere tabulae pendere, fed tantum per quantitates k et a determinari, ita vt eadem tabula perpetuo eundem motum ofcillatorium accipere debeat, fiue ventus fuerit fortior fiue debilior, dummodo ofcillationes maneant quam minimae: neceffe enim eft vt angulus Φ non aliquot gradus excedat, fiue vt fractio $\frac{b b c c f}{2 n g a p}$ non superet partem decimam vnitatis.

§. 18. Quo hunc motum exemplo illuftremus, habeat Tab. III. tabula figuram parallelogrammi rectanguli, quae circa axem $a A a$ Fig. 5. fit mobilis, in cuius medio G fit centrum grauitatis, ita vt fit $AB = 2 AG$ fiue $b = 2 a$; tum vero fit femilatitudo huius tabulae $A a = f$ craffities vero $= d$, eritque volumen totius tabulae $= 4 a f d$; vnde fi grauitas specifica tabulae fe habeat ad aquam vt m ad 1, erit $P = 4 m a f d$. Hinc igitur pro momento inertiae inueniendo capiatur altitudo indefinita $AP = x$ fitque

fitque $Pp = \partial x$, erit volumen elementi tabulae $MMmm = 2df\partial x$, eiusque massa $2m df\partial x$; quae multiplicata per quadratum distantiae ab axe scilicet xx et integrata dat $\frac{2}{3}m dfx^3 = \frac{16}{3}m dfa^3$, quod cum positum fit $= Pkk$, ob $P = 4maf d$ fiet $kk = \frac{3}{4}aa$. Ex his igitur colligitur tempus vnus oscillationis $t = \frac{2\pi\sqrt{a}}{\sqrt{6g}}$ in minutis secundis expressum, dummodo angulus excursionis qui fit $\Phi = \frac{cc}{2mngd}$ fuerit satis exiguus, veluti non superans $\frac{1}{10}$.

§. 19. Manifestum est istum motum oscillatorium locum habere non posse, nisi vel tabula fuerit tam ponderosa vel ventus satis debilis, vt tabulam de situ verticali non vltra angulum satis exiguum veluti 5 graduum declinare valeat. Quod si secus eueniat et tabula a vento vsque ad angulum maiorem declinetur, tum nihilo minus etiam motus oscillatorius locum habere potest, dum scilicet tabula circa situm obliquum in quo cum vento in aequilibrio foret, vltrocitroque per intervalla minima agitabitur, quem motum operae pretium erit accuratius inuestigare.

De motu oscillatorio

quem tabula a vento impulsã recipere potest
in Hypothesi I.

Tab. III. §. 20. Hic igitur ante omnia ex dimensionibus tabulae, quae maneant vt supra sunt constitutae, et vi venti definiri debet situs tabulae obliquus, qui sit AB , in quo cum vento in aequilibrio consistat. Statuatur ergo angulus $OAB = \zeta$, ita vt angulus sub quo ventus in tabulam impingit sit $= 90^\circ - \zeta$; quare cum altitudo celeritati venti debita sit $= \frac{cc}{4g}$ et superficies tabulae $= 2bf$; vis venti tota aequabitur ponderi voluminis

Fig. 6.

ni
ap
eri
=
ha
lu
mi
du

ca
ci
hc
na
ex
ce
lis
co
qu

Vi
tur
fi

tur
em

ex
inu

nis aquae $= \frac{c c}{4 n g} \cdot 2 b f \cos. \zeta^2$, quae in puncto tabulae medio applicata est intelligenda, vnde eius momentum respectu axis erit $\frac{b b c c f \cos. \zeta^2}{4 n g}$. Momentum autem ponderis tabulae est $= P a \sin. \zeta$, quod illi aequale positum dabit statum aequilibrum hac aequatione expressum $P a \sin. \zeta = \frac{b b c c f \cos. \zeta^2}{4 n g}$, vnde angulum ζ definire licebit, quem ergo tanquam cognitum spectabimus, ita vt hinc potius relatio reliquorum elementorum deduci queat.

§. 21. Quod si iam tabulam de hoc statu aequilibrum a causa quacunque tantillum deturbari concipiamus, ea vtiq; circa hunc situm vtrinque excursionem quam minimas peraget, hocque modo motu oscillatorio agitabitur, ad quem determinandum ponamus, elapso tempore t peruenisse in statum $A b$ existente angulo $O A b = \Phi$, et quia motus ipsius tabulae praeceleritate venti vt infinite paruus spectari potest, aequatio finalis supra pro acceleratione §. 11. inuenta ad hunc casum accommodabitur, si ibi ponatur $v = 0$, vnde nanciscemur sequentem aequationem

$$\frac{\partial \partial \Phi}{\partial t^2} = \frac{b b c c f \cos. \Phi^2}{2 n r k k} - \frac{2 g a \sin. \Phi}{k k}.$$

Vbi notandum est, angulum Φ quam minime esse discrepaturum ab angulo ζ , qui statui aequilibrum conuenit, quamobrem si ponamus $\Phi = \zeta + \omega$, erit

$$\sin. \Phi = \sin. \zeta + \omega \cos. \zeta \text{ et}$$

$$\cos. \Phi^2 = \cos. \zeta^2 - 2 \omega \sin. \zeta \cos. \zeta,$$

tum vero $\partial \partial \Phi = \partial \partial \omega$ ob ζ constans, vnde ista aequatio emergit:

$$\frac{\partial \partial \omega}{\partial t^2} = \frac{b b c c f \cos. \zeta^2}{2 n r k k} - \frac{b b c c f \omega \sin. \zeta \cos. \zeta}{n r k k} - \frac{2 g a \sin. \zeta}{k k} - \frac{2 g a \omega \cos. \zeta}{k k},$$

ex qua ergo aequatione ad quoduis tempus t angulum $B A b = \omega$ inuestigare oportet.

§. 22. Cum igitur ex statu aequilibrii fit

$$P a \sin. \zeta = \frac{b b c c f \cos. \zeta^2}{4 n g},$$

aequatio nostra contrahetur in hanc formam fatis concinnam:

$$\frac{\partial \partial \omega}{\partial t^2} = - \frac{b b c c f \omega \sin. \zeta \cos. \zeta}{n r k k} - \frac{2 g a \omega \cos. \zeta}{k k},$$

sive ob $b b c c f \cos. \zeta = \frac{4 g a \sin. \zeta}{k k \cos. \zeta}$ erit

$$\frac{\partial \partial \omega}{\partial t^2} = - \frac{4 g a \omega}{k k \cos. \zeta} + \frac{2 g a \omega \cos. \zeta}{k k} = - \frac{2 g a \omega}{k k \cos. \zeta} (2 - \cos. \zeta^2)$$

ideoque

$$\frac{\partial \partial \omega}{\partial t^2} = - \frac{2 g a \omega}{k k \cos. \zeta} (1 + \sin. \zeta^2),$$

quae aequatio cum conueniat omni motui oscillatorio, ex ea statim patet longitudinem penduli simplicis isochromi esse $\frac{k k \cos. \zeta}{2 (1 + \sin. \zeta^2)}$.

§. 23. Ponamus breuitatis gratia $\frac{2 g a (1 + \sin. \zeta^2)}{k k \cos. \zeta} = \lambda$, vt

habeamus $\frac{\partial \partial \omega}{\partial t^2} = - \lambda \omega$, quae aequatio per $2 \partial \omega$ multiplicata

et integrata praebet $\frac{\partial \omega^2}{\partial t^2} = \lambda (\alpha \alpha - \omega \omega)$, denotante $\alpha \alpha$ con-

stantem per integrationem introducendam. Hinc igitur porro

fiet $\partial t \sqrt{\lambda} = \frac{\partial \omega}{\sqrt{(\alpha \alpha - \omega \omega)}}$ et integrando $t \sqrt{\lambda} = A \sin. \frac{\omega}{\alpha}$, hinc-

que vicissim $\omega = \alpha \sin. t \sqrt{\lambda}$; hinc patet, tabulam ad maximam

digressionem peruenire, vbi fit $t \sqrt{\lambda} = 90^\circ = \frac{\pi}{2}$, ideoque elapso

tempore $t = \frac{\pi}{2 \sqrt{\lambda}}$, quod cum sit tempus dimidiaae oscillationis,

euidens est, tempus cuiusque oscillationis fore

$$\frac{\pi}{\sqrt{\lambda}} = \frac{\pi k \sqrt{\cos. \zeta}}{\sqrt{2 g a (1 + \sin. \zeta^2)}}$$

in minutis secundis expressum, vbi angulum ζ definiri oportet

ex hac aequatione

$$P a \sin. \zeta = \frac{b b c c f \cos. \zeta}{4 n g}.$$

§. 24. Applicemus haec ad tabulam rectangularem supra descriptam, cuius altitudo erat $AB = b = 2a$, semilatio = f , crassities = d , et grauitas specifica respectu aquae = m , vnde deduximus $P = 4mad$ et $kk = \frac{4}{3}aa$, ex quibus valoribus nascitur ista aequatio $4md \sin. \zeta = \frac{cc \cos. \zeta^2}{ng}$, ex qua angulum ζ quaeri oportet, vel si hunc angulum vt cognitum spectare velimus, hinc celeritatem venti istum angulum producentem cognoscemus, cum sit $cc = \frac{4mngd \sin. \zeta}{\cos. \zeta^2}$, tum autem tempus singularum oscillationum erit

$$\frac{2\pi a}{\sqrt{3}} \sqrt{\frac{\cos. \zeta}{2ga(1 + \sin. \zeta^2)}} = \pi \sqrt{\frac{2a \cos. \zeta}{3g(1 + \sin. \zeta^2)}}$$

quod tempus posito angulo $\zeta = 0$ cum eo quod supra §. 18. inuenimus egregie conuenit. Ceterum patet, hunc motum oscillatorium maxime pendere a celeritate venti, quandoquidem angulus praecipue per vim venti determinatur. Praeterea vero euidens est, oscillationes continuo magis fieri rapidas, quo maior prodierit angulus ζ , ac si fieri posset vt angulus ζ euaderet rectus, tempus cuiusque oscillationis adeo euanesceret. Quando igitur angulus ζ satis prope ad 90° accedit, ita vt numerus vibrationum vno minuto secundo editarum fiat satis magnus, necesse est, vt inde aliquis sonus et strepitus audiatur, prorsus vti experientia declarat.

HYPOTHESIS II.

qua impulsio fluidi sinui anguli incidentiae proportionalis statuitur.

Vbi potissimum motus oscillatorius expenditur.

§. 25. Euoluamus primo formulam pro determinatione motus cuiuscunque in genere, atque manentibus omnibus vt in hypothesi praecedente, erit vis qua elementum tabulae $2y \partial s$ im-

impellitur

$$2y \partial s \cdot \frac{uu}{4ng} \sin. \omega = \frac{2y \partial s (accos. \Phi - vs) \sqrt{aacc - 2acvs cos. \Phi + vvs}}{4ngaa.}$$

vbi notandum est, hanc formulam quoque veritati consentaneam manere, etiamsi angulus Φ ultra 90° augeatur, quoniam ob $cos. \Phi$ negativum ista vis sponte in plagam contrariam dirigitur. Huius igitur vis momentum erit

$$\frac{2ys \partial s (accos. \Phi - vs) \sqrt{aacc - 2acvs cos. \Phi + vvs}}{4ngaa},$$

cuius autem integrale in genere multo minus quam casu praecedente euolui potest. Etiamsi autem longitudinem tabulae constantem assumamus et ponamus vt ante $y = f$, nihilo minus integrale prodibit nimis perplexum, ita vt hinc circa motum tabulae in genere nihil definiri queat.

§. 26. Hanc ob rem statim inuestigationem istam ad motus tabulae minimos seu oscillatorios accommodemus, ita vt ipsa tabulae celeritas in puncto G, quae posita erat $= v$, pro nihilo reputari possit; tum autem illud momentum elementare sumto $y = f$ erit $2fs \partial s \cdot \frac{ccos. \Phi}{4ng}$, cuius integrale per totam tabulam sumtum ponendo $s = AB = b$ erit $\frac{bbccos. \Phi}{4ng}$, a quo momentum ex pondere natum, quod est $Pa \sin. \Phi$, ablatum relinquit momentum quo tabula agitatur, quod ergo erit

$$\frac{bbccos. \Phi}{4ng} - Pa \sin. \Phi$$

vnde conficitur, si per $\frac{g}{Pk}$ multiplicemus, aequatio pro acceleratione motus, quae erit

$$\frac{\partial \partial \Phi}{\partial t^2} = \frac{bbccos. \Phi}{2nPk} - \frac{2ga \sin. \Phi}{k}$$

quae ab aequatione superioris hypothesis pro eodem casu tantum in eo discrepat, quod hic solus $cos. \Phi$ adsit, cum ibi eius quadratum adesset.

§. 27. Iam ad motum oscillatorium tabulae indagandum considerari oportet statum aequilibrum, in quem ventus tabulam redigere valet. Sit igitur pro statu aequilibrum angulus $OAB = \zeta$, unde, cum acceleratio evanescere debeat, fiet

$$\frac{bbccf \cos. \zeta}{2n} - 2gaP \sin. \zeta = 0,$$

ex qua aequatione angulus ζ facillime colligitur; reperitur enim $\text{tang. } \zeta = \frac{bbccf}{4gnaP}$. Sin autem ut ante angulum ζ in calculo retinere velimus, pro celeritate venti inueniemus

$$cc = \frac{4gnaP \text{ tang. } \zeta}{bbf}.$$

§. 28. Ponamus nunc tabulam de hoc statu paulisper deturbari, eamque tempore $= t$ peruenisse in situm Ab , existente angulo $Bab = \omega$, erit $\Phi = \zeta + \omega$, et ob ω angulum minimum habebitur

$$\sin. \Phi = \sin. \zeta + \omega \cos. \zeta, \text{ et } \cos. \Phi = \cos. \zeta - \omega \sin. \zeta,$$

Hinc igitur aequatio pro motu erit

$$\frac{\partial \partial \omega}{\partial t^2} = + \frac{bbccf \cos. \zeta}{2nPk} - \frac{bbccf \omega \sin. \zeta}{2nPk} - \frac{2ga \sin. \zeta}{kk} - \frac{2ga \omega \cos. \zeta}{kk}$$

quae ob $\frac{bbccf \cos. \zeta}{2n} - 2gaP \sin. \zeta = 0$ (per hypothesin) reducitur ad hanc:

$$\frac{\partial \partial \omega}{\partial t^2} = - \frac{bbccf \omega \sin. \zeta}{2nPk} - \frac{2gaa \cos. \zeta}{kk},$$

quae posito pro ω valore inuenito redigitur ad hanc speciem simplicissimam $\frac{\partial \partial \omega}{\partial t^2} = - \frac{2gaw}{kk \cos. \zeta}$, unde statim patet longitudinem penduli simplicis isochroni esse $= \frac{kk \cos. \zeta}{a}$.

§. 29. Multiplicemus hanc aequationem per $2\partial\omega$ et integrando fiet

$$\frac{\partial \omega^2}{\partial t^2} = \frac{2ga}{kk \cos. \zeta} (\alpha\alpha - \omega\omega),$$

hincque porro $\frac{\partial t}{k} \sqrt{\frac{2ga}{\cos. \zeta}} = \frac{\partial \omega}{\sqrt{(\alpha\alpha - \omega\omega)}}$, cuius integrale praebet

Noua Acta Acad. Imp. Sc. T. IV.

T

$\frac{t}{k}$

uss
fenta-
oniam
m di-

prae-
bulae
o mi-
a mo-

m ad
ita vt
, pro
entare
m ta-
a quo
m re-

ccle-

i tan-
i eius

§. 27.

$\frac{t}{k} \sqrt{\frac{2ga}{\cos \zeta}} = A \sin \frac{\omega}{\alpha}$, ideoque $\omega = \alpha \sin \frac{t}{k} \sqrt{\frac{2ga}{\cos \zeta}}$. Ex aequatione autem differentiali patet, tabulam ad quietem redigi seu fieri $\frac{\partial \omega}{\partial t} = 0$, vbi fit $\omega = \alpha$; tum autem erit tempus

$$t = \frac{\pi k}{2} \sqrt{\frac{\cos \zeta}{2ga}}$$

Hoc autem tempore absoluitur dimidia oscillatio, vnde tempus integrae oscillationis prodit $= \pi k \sqrt{\frac{\cos \zeta}{2ga}}$.

§. 30. Comparemus nunc istud tempus cuiusque oscillationis cum eo quod in prima hypothefi inuenimus, quod cum fuisset $\pi k \sqrt{\frac{\cos \zeta}{2ga(1+\sin \zeta^2)}}$, patet praesens tempus ad praecedens se habere vt $1 : \frac{1}{\sqrt{1+\sin \zeta^2}}$, hoc est vt $\sqrt{1+\sin \zeta^2} : 1$, vnde patet praesenti casu oscillationes fore tardiores quam in hypothefi praecedente, si quidem angulus ζ simulque ipsa tabula vtrinque fuerit eadem. Hinc igitur per experimenta explorari poterit, vtra harum hypothefium veritati sit consentanea.

§. 31. Tribuamus igitur vt ante tabulae crassitiem vni-
formem $= d$, eritque eius altitudo $b = 2a$ et $k = \frac{2a}{\sqrt{3}}$, manente semi-latitudine $= f$. His positis pro hypothefi prima erit tempus vnus oscillationis $= \pi \sqrt{\frac{2a \cos \zeta}{3g(1+\sin \zeta^2)}}$, pro posteriore vero hypothefi hoc tempus erit $= \pi \sqrt{\frac{2a \cos \zeta}{3g}}$. Ponamus iam altitudinem tabulae $2a$ aequalem esse $\frac{1}{3}g$, siue trienti altitudinis g , per quam grauia vno minuto secundo delabuntur, ac pro hypothefi prima erit tempus vnus oscillationis

$$= \frac{1}{3} \pi \sqrt{\frac{\cos \zeta}{(1+\sin \zeta^2)}} = 1,0471975 \sqrt{\frac{\cos \zeta}{1+\sin \zeta^2}}$$

pro posteriore autem hypothefi erit hoc tempus

$$= \frac{1}{3} \pi \sqrt{\cos \zeta} = 1,0471975 \sqrt{\cos \zeta}$$

Quod si ergo pro statu aequilibrii fuerit $\zeta = 45^\circ$, tempus vnus oscillationis

oscillati
sec., F

Vnde
thesis

terunt.
est, ne
modo
fuiem
Ponam
AB f
horiz
fitus :
quanti
motus
tempo
pus
explo
prior
altera
tuti
decid
quor

oscillationis pro hypothefi priore erit $\frac{1}{3} \pi \sqrt{\frac{1}{3}} = 0,71899$ min. sec., pro altera autem hypothefi erit hoc tempus
 $= 1,04719 \cdot \sqrt{\frac{1}{\frac{1}{2}}} = 0,88059$.

Vnde patet, per experimenta facile decidi posse, vtra hypothefis cum veritate conueniat.

§. 32. Talia experimenta autem facillime institui poterunt, propterea quod neque celeritatem venti nosse necesse est, neque pondus tabulae, eiusue grauitatem specificam, dummodo tabula fuerit rectangularis et vbique habeat eandem crassitiem; neque etiam latitudo tabulae in computum ingreditur. Ponamus igitur huiusmodi tabulam adhiberi, cuius altitudo AB fit $= \frac{1}{3} g$, hoc est $= 5,208$ ped. Rhenan., quae ex axe horizontali suspensa vento directe exponatur, et quaeratur eius situs aequilibrii, qui a situ verticali declinet angulo ζ , cuius quantitas accurate mensuretur. Deinde tabula in hoc situ ad motum oscillatorium incitetur, et numerus vibrationum certo tempore editarum diligenter notetur, vt inde innotescat tempus vnus oscillationis, quod fit $= \theta$ min. sec.; quo inuento exploretur, vtrum sit $\theta = \frac{1}{3} \pi \sqrt{\frac{\cos \zeta}{1 + \sin \zeta}}$, an vero $\theta = \frac{1}{3} \pi \sqrt{\cos \zeta}$; priore enim casu hypothefis prior, posteriore vero hypothefis altera veritati consentanea pronuciari debet. Hicque modus tutissimus videtur ad quaestionem de vera aestimatione vis venti decidendam, id quod alioquin plurima elementa postularet, de quorum veris mensuris nunquam satis certos esse liceret.

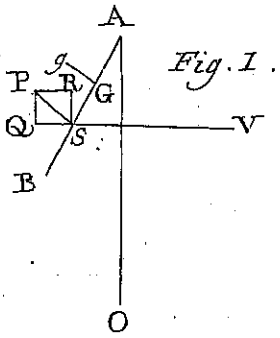


Fig. 1.

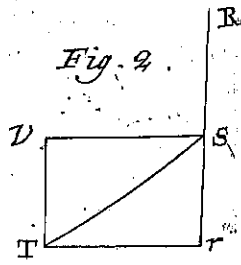


Fig. 2.

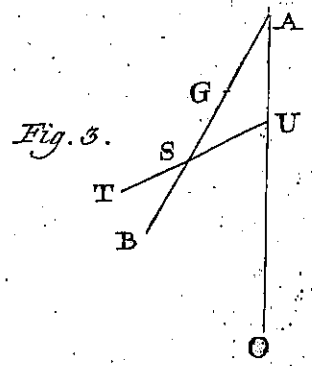


Fig. 3.

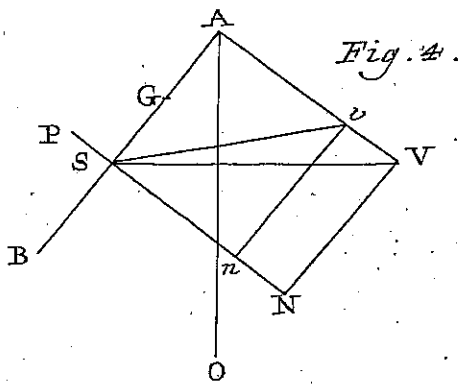


Fig. 4.

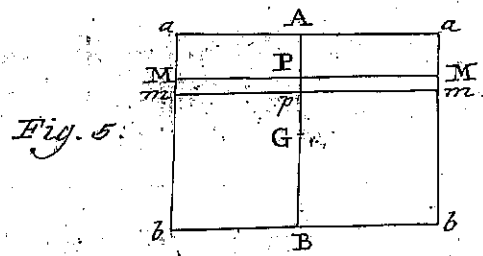


Fig. 5.

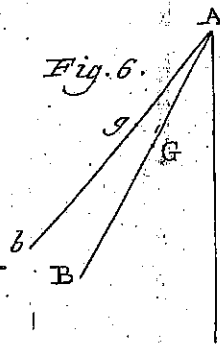


Fig. 6.

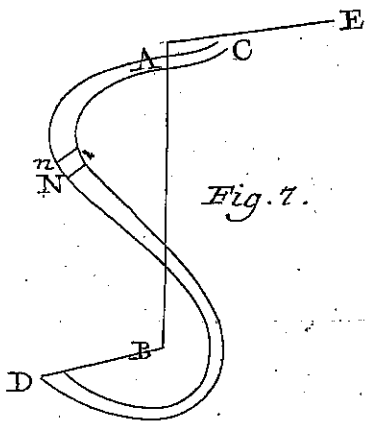


Fig. 7.

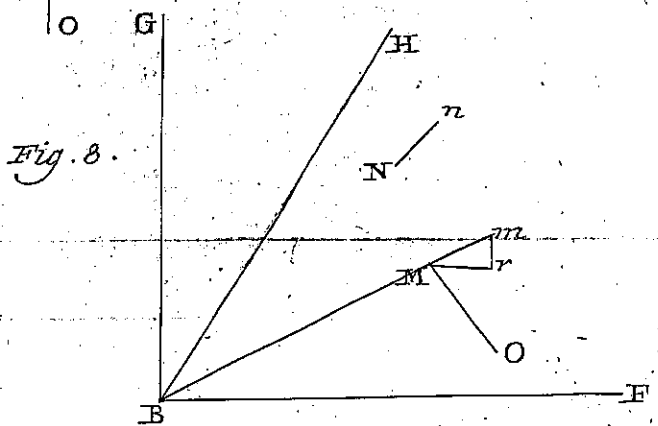


Fig. 8.