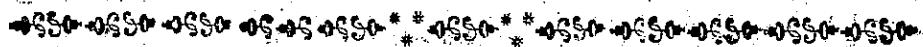


NOVI
COMMENTARII
ACADEMIAE SCIENTIARVM
IMPERIALIS
PETROPOLITANAE

TOM. VI.

ad Annum MDCCLVI. et MDCCLVII.



PETROPOLI

TYPIS ACADEMIAE SCIENTIARVM

MDCCLXI.

N

SVMMARIVM
DISSERTATIONVM

QVAS CONTINET
NOVORVM COMMENTARIORVM

TOMVS VI.

pendo, descendere incipiet, frictione totum effectum exserente. Prior casus locum habet, quamdiu inclinatio plani certam elevationem non superat, prorsus uti experimenta declarant. In hac autem dissertatione Auctor istam quaestionem in genere pertractat, ac de omnibus corporibus cuiuscunque superficiei ~~inclinantibus~~, si insuper a viribus quibuscunque sollicitentur, omnes casus solliciti ~~inclinantibus~~, quibus vel solus motus progressivus, vel mixtus, atque adeo prouolutio perfecta oriri debet, ac formulae quidem, unde has conclusiones peti oportet, tam sunt intricatae, ut facile appareat, hanc quaestionem multo esse difficiliorem, quam primo intuitu videatur.

II.

Principia motus fluidorum.

Auctore Leon. Eulero p. 271.

Hic theoriae motus fluidorum elementa in genere traduntur, ubi totum negotium huc reducitur, ut proposita fluidi massa, siue libera, siue vasibus inclusa, cum ei motus quicunque fuerit impressus, eaque deinceps a viribus quibuscunque sollicitetur, motus, quo singulae eius particulae sint progressurae, determinetur, simulque pressio, qua singulae partes, tam in se mutuo, quam in latera vasis agunt, definiatur. Antequam autem Cel. Auctor hanc virium effectum investigandum suscipit, in priori istius dissertationis parte omnes

omnes motus possibiles, qui quidem in fluido locum habere possunt, diligenter expendit. Etiam si enim singulae fluidi particulae a se inuicem sint solutae, tamen eiusmodi motus penitus excludantur, quibus particulae in se inuicem penetrarent, quandoquidem hic de eiusmodi fluidis tantum est sermo, quae nullam compressionem in arctius spatium patiuntur. Ex quo perspicuum est, quamlibet fluidi portiunculam alium motum recipere non posse, nisi quo perpetuo idem volumen conseruet, etiam si interea figura utenique varietur. Sufficeret quidem, dum ne vlla portiuncula vtiquam in minus spatium compingeretur, verum quoniam, si in maius spatium expanderetur, continuitas particularum tolleretur, eaeque dispergerentur, neque amplius inter se cohaererent, huiusmodi motus non amplius ad doctrinam de motu fluidorum pertineret, sed singulae guttulae seorsim motus suos absoluerent. Hoc igitur casu excluso, motus fluidorum ista regula est restringendus, vt singulae portiunculae perpetuo eiusdem maneant voluminis, atque ex hoc principio generales motus expressiones pro singulis fluidi elementis limitantur. Considerando scilicet quamcunque fluidi portiunculam, singula eius puncta tali motu ferri debent, vt cum puncto temporis in locum proximum peruenerint, etiamnum volumen prioris aequale adimpleant, vnde si cuiusuis puncti motus in ternis celeritates, secundum directiones fixas inter se normales, resoluator, semper certa quaedam relatio inter has ternas celeritates subsistat necesse est, quam Auctor in prima parte definiuit.

In altera parte (pag. 288.) ad motum fluidi a viribus quibuscunque productum determinandum progreditur Auctor, in quo negotio vniuersa inuestigatio eo redit vt, pressio, qua partes fluidi in singulis punctis in se inuicem agunt, definiatur, quae pressio commodissime, vt in aqua fieri solet, altitudine quadam indicatur, quae ita est intelligenda, vt singula elementa fluidi parem pressionem sustineant, ac si a columna graui eiusdem fluidi, cuius altitudo illi est aequalis, premerentur. In singulis ergo fluidi punctis semper dabitur eiusmodi altitudo statum pressionis referens, quae quatenus non circumquaque est aequalis, motum elementorum perturbabit. Haec autem pressio pendet tam a viribus, quibus singula fluidi elementa immediate sollicitantur, quam ab iis, quae in totam massam agunt, ita vt in his viribus datis pressio in singulis punctis, hincque singulorum elementorum acceleratio, vel retardatio, motus assignari queat, quae determinationes omnes ab Auctore per formulas differentiales exprimuntur. At vero plerumque euolutio harum formularum maximis difficultatibus implicatur. Interim tamen vniuersa haec theoria ad Analysin puram est reducta, et quod in ea perficiendum restat, vnice ab vltiori Analyseos promotione pendet. Tantum igitur abest, vt speculationes mere analyticae nullum vsum in Mathesi applicata praestent, vt potius adhuc insignia eius incrementa desiderentur.

PRINCIPIA
MOTVS FLVIDORVM.

Auctore

L. EULERO.

PARS PRIOR.

1.

Cum corpora fluida a solidis hoc potissimum differant, quod eorum particulae a se inuicem omnino sint dissolutae, hae etiam diuersissimos motus recipere possunt, neque motus, quo vnaquaeque fluidi particula fertur, a motu reliquarum particularum ita determinatur, vt alio motu progredi non possit. Longe aliter autem res se habet in corporibus solidis, quae, si fuerint inflexibilia, nullamque figurae sua mutationem patiantur, vtcunque moueantur, singulae eorum particulae perpetuo eundem inter se situm ac distantiam seruant; vnde fit, vt, cognito motu duarum triumue tantum particularum, statim alius cuiuscunque particulae motus defini queat; neque etiam duarum triumue huiusmodi corporum particularum motus ad libitum fingi potest, sed is ita comparatus esse debet, vt hae particulae eundem perpetuo situm relatiuum inter se obtineant.

2. Quodsi autem corpora solida fuerint flexibilia, singularum particularum motus minus determinatur:
cum

cum ob flexuras tam distantia, quam situs relativus diversarum particularum, mutationes admittat. Interim tamen ipsa flexurae ratio legem quandam, quam diversae huiusmodi corporum particulae in motu suo sequi debent, constituit: quippe qua caueri oportet, ne partes, quae circa se inuicem tantum inflecti se patiuntur, vel a se penitus diuellantur, vel in se inuicem intrudantur; quod quidem posterius impenetrabilitas omnibus corporibus communis exigit.

3. In corporibus autem fluidis, quorum particulae nullo nexu inter se uniantur, motus quoque diversarum particularum multo minus restringitur: neque ex motu quocumque particularum motus reliquarum determinatur. Si enim vel centum particularum motus, tanquam cognitus assumatur, manifestum est, motus quorum reliquae particulae capaces sint futurae, adhuc in infinitum variari posse. Ex quo concludendum videtur, motum cuiusque particulae fluidi plane non a motu reliquarum pendere, nisi forte his ita fuerit interclusa, ut eas necessario sequi cogatur.

4. Interim tamen fieri non potest, ut motus omnium fluidi particularum nullis omnino legibus adstringatur; neque adeo pro lubitu motum, qui singulis particulis inesse concipitur, fingere licet. Cum enim particulae fiat impenetrabiles, statim patet, eiusmodi motum subsistere non posse, quo aliae particulae per alias transirent, sicque se mutuo penetrarent: atque, ob hanc causam, talis motus, ne cogitatione quidem in fluido inesse concipi potest. Quoniam igitur infinitos
 motus

motus excludi oportet, quorum pacto reliqui sint comparati, et quam proprietate ab illis distinguantur operae pretium videtur, accuratius definire.

5. Antequam enim motus, quo fluidum quodpiam actu agitur, assignari queat, necessarium videtur, ut omnes motus, qui quidem in hoc fluido subsistere possent, dignoscantur: quos motus hic possibilis vocabo, ut a motibus impossibilibus, qui ne locum quidem habere possunt, distinguam. In hunc finem nobis constituendus erit character, motibus possibilibus conueniens, eosque ab impossibilibus segregans; quo facto ex motibus possibilibus quouis casu eum determinari oportebit, qui actu inesse debet. Tum scilicet ad vires, quibus aqua sollicitatur, erit respiciendum, ut motus, qui illis sit conformis, ex mechanicae principis definiri possit.

6. In characterem igitur motuum possibilium, quicumque scilicet salva impenetrabilitate in fluido inesse possunt, inquirere hic constitui. Fluidum autem eius indolis assumo, ut neque in arctius spatium compelli se patiatur, neque eius continuitas interrumpi possit: statuo nimirum in medio fluidi durante motu nullum spatium a fluido vacuum relinqui, sed continuitatem in eo iugiter conseruari. Theoria enim ad fluida huius naturae accommodata, non adeo difficile erit, eam ad fluida quoque, quorum densitas est variabilis, et quae ne continuitatem quidem necessario requirunt, extendere.

7. Si igitur in huiusmodi fluido consideretur portio quaecunque, motus, quo singulae eius particulae

feruntur, ita debet esse comparatus, ut omni tempore aequale spatium adimpleant. Hoc enim si in singulis portionibus eueniat, omnis vel expansio in maius spatium, vel coarctatio in minus spatium praepedietur; atque huiusmodi motus, si ad hanc solam indolem respiciamus, qua fluidum neque expansionis, neque condensationis, capax statuitur, omnino pro possibili erit habendus. Quod autem hic de qualibet fluidi portione dictum est, de singulis eius elementis est intelligendum; ita ut cuiusque elementi volumen perpetuo eiusdem quantitatis manere debeat.

8. Quo ergo huic conditioni satisfiat, in singulis fluidi punctis motus quicumque inesse concipiatur; tum sumto quocumque fluidi elemento inuestigetur translatio momentanea singulorum eius terminorum, sicque innotescet spatiolum, in quo hoc elementum elapso tempusculo minimo continebitur. Deinde hoc spatiolum illi, quod ante occupauerat, aequale statuatur, haecque aequatio rationem motus, quatenus erit possibilis, indicabit. Quod si enim singula elementa singulis tempusculis aequalia spatiola occupent, neque vlla fluidi compressio, neque expansio, orietur; motusque ita erit comparatus, ut pro possibili sit habendus.

9. Cum autem hic non solum celeritas motus, qui singulis fluidi punctis inesse concipitur, spectari debeat, sed etiam eius directio, haec utraque consideratio commodissime instituetur, si motus cuiusque puncti secundum directiones fixas resoluetur. Haec autem resolutio vel secundum binas, vel ternas directiones
fieri

feri solet: priori enim resolutione uti licet, si singulorum punctorum motus in eodem plano absoluat; si autem eorum motus non in eodem plano contineatur, tum motum secundum ternos axes fixos resolui oportet. Quoniam igitur hic posterior casus plus difficultatis habet quam prior, inuestigationem motuum possibilium a casu priori incipi conueniet, qua expedita casus posterior facilius expeditur.

10. Primum igitur fluido duas tantum dimensiones tribuam, ita ut singulae eius particulae non solum nunc quidem in eodem plano reperiantur, sed etiam earum motus in eodem plano absoluat. Hoc itaque planum, plano tabulae representetur, et consideretur, fluidi quodcunque punctum l , cuius situs per coordinatas orthogonales $AL=x$ et $LI=y$ referatur, tum vero eius motus, quo nunc quidem fertur, secundum easdem directiones resolutus praebet celeritatem secundum axem AL , vel secundum $lm=u$, et secundum alterum axem AB , vel secundum $ln=v$: ita ut vera huius puncti celeritas futura sit $=\sqrt{uu+vv}$, eiusque directio ad axem AL inclinata sit angulo, cuius tangens $=\frac{v}{u}$.

Tab. IV.
Fig. 1.

11. Cum statum motus praesentem tantum, qui singulis fluidi punctis conueniat, euoluere sit propositum, celeritates u et v a situ puncti l vnice pendebunt, eruntque idcirco tanquam functiones coordinatarum x et y spectandae. Ponamus igitur esse differentiatione instituta:

$$du = Ldx + ldy \text{ et } dv = Mdx + mdy$$

M m 2

quae

quae formulae differentiales, cum sint completae, constat fore $\frac{dL}{dy} = \frac{dl}{dx}$ et $\frac{dM}{dy} = \frac{dm}{dx}$: vbi notandum est, in huiusmodi expressione $\frac{dL}{dy}$; differentiale ipsius L , seu dL , tantum ex variabilitate ipsius y capiendum esse, simili modo in expressione $\frac{dl}{dx}$, pro dl id differentiale ipsius l sumi debet, quod oritur si tantum x pro variabili habeatur.

12. Probe ergo cauendum est, ne in huiusmodi expressionibus fractis $\frac{dL}{dy}$, $\frac{dl}{dx}$, $\frac{dM}{dy}$, et $\frac{dm}{dx}$, numeratores dL , dl , dM et dm differentia completa functionum L , l , M et m designare putentur; sed perpetuo ea tantum earum differentia denotant, quae ex variabilitate vnicae coordinatae, eius scilicet, cuius differentiale in denominatore exhibetur, oriuntur; sicque huiusmodi expressiones semper quantitates finitas ac determinatas representabunt. Simili autem modo intelligitur, fore $L = \frac{du}{dx}$, $l = \frac{dw}{dy}$; $M = \frac{dv}{dx}$ et $m = \frac{dv}{dy}$; qua notandi ratione primum *Clar. Fontaine* vsus est, et quia non contemnendum calculi compendium largitur, eam) hic quoque adhibebo.

13. Cum igitur sit $du = Ldx + ldy$ et $dy = Mdx + mdy$, hanc geminas celeritates cuiusque alius puncti, quod quidem infinite parum a puncto l distat, assignare licebit; si enim talis puncti a puncto l distantia secundum axem AL sit $= dx$, et secundum axem $AB = dy$, tum huius puncti celeritas secundum axem AL erit $= u + Ldx + ldy$; celeritas autem secundum alterum axem $AB = v + Mdx + mdy$. Tempusculo ergo infinite paruo dt hoc punctum proferetur secundum

dum directionem axis AL per spatiolum = $dt(u + Ldx + ldy)$ et secundum directionem alterius axis AB per spatiolum = $dt(v + Mdx + mdy)$.

14. His notatis consideremus elementum aquae triangulare lmn , et quaeramus situm, in quem id ob motum, quem ipsi insitum concipimus, tempusculo dt transferatur. Sit autem huius elementi triangularis lmn latus lm axi AL, latus vero ln axi AB, parallelum: ac ponatur $lm = dx$, et $ln = dy$; seu sint pro puncto m coordinatae $x + dx$ et y ; pro puncto n autem sint coordinatae x et $y + dy$. Patet autem, quoniam relationem inter differentialia dx et dy non definitimus, eaque tam negativae, quam affirmativae, accipi possunt, totam fluidi massam in huiusmodi elementa cogitatione diuidi posse, ita vt, quod de vno in genere definiemus, id aequae ad omnia pateat.

15. Vt igitur pateat, quotum elementum hoc lmn , ob motum insitum, tempusculo dt transferatur, quaeramus puncta p, q et r , in quae eius anguli, seu puncta l, m et n , tempusculo dt transferentur. Cum igitur sit

$$\begin{array}{l} \text{Celeritas secundum AL} = \left\{ \begin{array}{l|l|l} \text{puncti } l & \text{puncti } m & \text{puncti } n \\ u & u + Ldx & u + ldy \end{array} \right. \\ \text{Celeritas secundum AB} = \left\{ \begin{array}{l|l|l} v & v + Mdx & v + mdy \end{array} \right. \end{array}$$

punctum l perueniet tempusculo dt in p , vt sit:

$$AP - AL = udt, \text{ et } Pp - Ll = vdt.$$

Punctum autem m perueniet in q , vt sit:

$$AQ - AM = (u + Ldx)dt \text{ et } Qq - Mm = (v + Mdx)dt.$$

M m 3

At

At punctum n feretur in r , vt fit :

$$AR - AL = (u + ldy)dt \text{ et } Rr - Ln = (v + mdy)dt.$$

16. Cum igitur puncta l , m et n tempusculo dt in puncta p , q et r transferantur, iunctis lineolis rectis pq , pr et qr triangulum lmn , in situm, quem triangulum pqr refert, peruenire censendum est. Quoniam enim triangulum lmn statuitur infinite paruum, eius latera per motum curuaturam recipere nequeunt, ideoque elementum aquae lmn post translationem tempusculo dt factam, etiamnum figuram triangularem pqr , et quidem rectilineam, retinebit. Cum igitur hoc elementum lmn per motum, neque in maius spatium extendi, neque in minus compingi, debeat, motum ita comparatum esse oportet, vt area trianguli pqr aequalis areae trianguli lmn reddatur.

17. Trianguli autem lmn , cum sit ad l rectangulum, area est $= \frac{1}{2} dx dy$, cui propterea area trianguli pqr aequalis est statuenda. Ad hanc autem aream inueniendam considerandae sunt punctorum p , q , r binae coordinatae, quae sunt :

$$AP = x + udt; \quad AQ = x + dx + (u + Ldx)dt; \quad AR = x + (u + ldy)dt$$

$$Pp = y + vdt; \quad Qq = y + (v + Mdx)dt; \quad Rr = y + dy + (v + mdy)dt$$

Tum vero area trianguli pqr ex arcis sequentium trapeziorum ita reperitur, vt fit :

$$pqr = PprR + RrqQ - Ppqq.$$

Cum autem haec trapezia bina latera parallela basique AQ perpendicularia habeant, eorum areae facile assignantur.

18. Erit

18. Erit enim vti ex elementis constat :

$$PprR = \frac{1}{2}PR(Pp + Rr)$$

$$RrqQ = \frac{1}{2}RQ(Rr + Qq)$$

$$PpqQ = \frac{1}{2}PQ(Pp + Qq)$$

His igitur colligendis reperietur :

$$\Delta pqr = \frac{1}{2}PQ \cdot Rr - \frac{1}{2}RQ \cdot Pp - \frac{1}{2}PR \cdot Qq$$

Ponatur breuitatis gratia

$$AQ = AP + Q; AR = AP + R; Qq = Pp + q \text{ et } Rr = Pp + r$$

vt fit $PQ = Q$; $PR = R$ et $RQ = Q - R$,

eritque $\Delta pqr = \frac{1}{2}Q(Pp + r) - \frac{1}{2}(Q - R)Pp - \frac{1}{2}R(Pp + q)$

sive $\Delta pqr = \frac{1}{2}Q \cdot r - \frac{1}{2}R \cdot q$.

19. Est vero ex valoribus coordinatarum ante exhibitis

$$Q = dx + L dx dt; q = M dx dt$$

$$R = l dy dt; r = dy + m dy dt;$$

quibus valoribus substitutis, oriatur area trianguli

$$pqr = \frac{1}{2} dx dy (1 + L dt)(1 + m dt) - \frac{1}{2} M l dx dy dt^2, \text{ sive}$$

$$pqr = \frac{1}{2} dx dy (1 + L dt + m dt + L m dt^2 - M l dt^2)$$

quae cum aequalis esse debeat areae trianguli lmn , quae est $= \frac{1}{2} dx dy$, haec nascetur aequatio :

$$L dt + m dt + L m dt^2 - M l dt^2 = 0 \text{ sive}$$

$$L + m + L m dt - M l dt = 0.$$

20. Cum igitur termini $L m dt$ et $M l dt$ praefinitis L et m evanescent, habebitur haec aequatio $L + m = 0$. Quam ob rem, vt motus sit possibilis, celeritates u et v puncti cuiuscunque l , ita debent esse comparatae, vt positis earum differentialibus

$$du = L dx + l dy, \text{ et } dv = M dx + m dy$$

fit

fit $L + m = 0$. Seu cum fit $L = \frac{du}{dx}$ et $m = \frac{dv}{dy}$, celeritates u et v , quae puncto l secundum directiones axium AL et AB inesse concipiuntur, eiusmodi functiones coordinatarum x et y esse debent, ut fit $\frac{du}{dx} + \frac{dv}{dy} = 0$, sicque motuum possibilium criterium in hoc consistit, ut fit $\frac{du}{dx} + \frac{dv}{dy} = 0$; nisi enim haec conditio locum habeat, motus fluidi subsistere nequit.

21. Eodem modo erit procedendum, si motus fluidi non absoluitur in eodem plano. Ponamus igitur, ut quaestionem latissimo sensu acceptam expediamus, singulas fluidi particulas motu quocunque inter se agitari, hac solum lege observata, ut neque condensatio, neque expansio partium usquam eueniat: quaeritur igitur simili modo, quaenam hinc determinatio ad celeritates, quas singulis punctis inesse concipimus, accedat, ut motus possibilis reddatur: seu quod eodem redit, omnes motus, qui hisce conditionibus aduersantur, a possibilibus remouere oportet, quo ipso criterium motuum possibilium constituetur.

22. Consideremus igitur punctum fluidi quocunque λ ; ad cuius situm representandum utamur tribus axibus fixis AL , AB et AC inter se normalibus. Tab. IV.
Fig. 2. Sint igitur ternae puncti λ coordinatae his axibus parallelae, $AL = x$, $LI = y$ et $L\lambda = z$; quae obtinentur, si primum a puncto λ ad planum duobus axibus AL et AB determinatum demittatur perpendicularum λl ; tam vero ex puncto l ad axem AL perpendicularis lL agatur. Hoc itaque modo situs puncti λ per ternas istas coordinatas generalissime exprimitur, atque ad omnia fluidi puncta accommodari potest.

23. Qui-

23. Quicumque porro fit motus puncti λ , is secundum ternas directiones $\lambda\mu$, $\lambda\nu$ et $\lambda\sigma$ axibus AL AB et AC parallelas resolui poterit Sit igitur puncti λ celeritas secundum directionem $\lambda\mu = u$
 celeritas secundum directionem $\lambda\nu = v$
 celeritas secundum directionem $\lambda\sigma = w$

et cum hae celeritates pro vario puncti λ situ utcumque variare possint, erunt eae tanquam functiones ternarum coordinatarum x , y et z considerandae. Iis igitur differentiatis, ponamus prodire:

$$du = Ldx + ldy + \lambda dz$$

$$dv = Mdx + mdy + \mu dz$$

$$dw = Ndx + ndy + \nu dz$$

eruntque porro quantitates $L, l, \lambda, M, m, \mu, N, n, \nu$, functiones coordinatarum x, y et z .

24. Quoniam hae formulae differentiales sunt completae, sequitur, simili modo, ut supra, fore:

$$\frac{dL}{dy} = \frac{dl}{dx}; \frac{dL}{dz} = \frac{d\lambda}{dx}; \frac{dl}{dz} = \frac{d\lambda}{dy}$$

$$\frac{dM}{dy} = \frac{dm}{dx}; \frac{dM}{dz} = \frac{d\mu}{dx}; \frac{dm}{dz} = \frac{d\mu}{dy}$$

$$\frac{dN}{dy} = \frac{dn}{dx}; \frac{dN}{dz} = \frac{d\nu}{dx}; \frac{dn}{dz} = \frac{d\nu}{dy}$$

siquidem in numeratoribus ea tantum coordinatarum, cuius differentiale in denominatore exhibetur, pro variabili assumatur.

25. Triplici ergo motu hoc, quem in puncto X inesse concipimus, hoc punctum λ tempusculo dt ita mouebitur, ut

secundum directionem axis AL per spatium $= u dt$

secundum directionem axis AB per spatium $= v dt$

secundum directionem axis AC per spatium $= w dt$

promoueat. Sin autem puncti λ vera celeritas, quae scilicet ex compositione huius triplicis motus oritur, dicatur $=V$, erit ob normalitatem trium directionum $V = \sqrt{(uu + vv + ww)}$, et spatiolum, quod tempusculo dt motu suo vero conficit, erit $=V dt$.

26. Consideremus iam fluidi elementum quodpiam solidum, ut videamus, quorsum id tempusculo dt proferatur; et quoniam perinde est, cuiusmodi figuram isti elemento tribuamus, dummodo ita generatim definiatur, tota fluidi massa, in eiusmodi elementa diuisa, concipi queat; sit, ut calculo consulatur, eius figura pyramis triangularis rectangula, terminata quatuor angulis solidis λ , μ , ν et σ , ita ut pro singulis sint ternae coordinatae:

	puncti λ	puncti μ	puncti ν	puncti σ
secundum AL	x	$x + dx$	x	x
secundum AB	y	y	$y + dy$	y
secundum AC	z	z	z	$z + dz$

et cum basis huius pyramidis sit $\lambda\mu\nu = lmn = \frac{1}{2} dx dy$, altitudo vero $\lambda\sigma = dz$, erit eius soliditas $= \frac{1}{6} dx dy dz$.

27. Inuestigemus iam, quorsum singuli isti pyramidis anguli λ , μ , ν et σ tempusculo dt transferantur: ad quod eorum ternas celeritates secundum directiones ternorum axium contemplari oportet, quae ex celeritatibus u , v , w valoribus differentialibus erunt:

Celeritas secundum	puncti λ	puncti μ	puncti ν	puncti σ
directionem AL	u	$u + L dx$	$u + l dy$	$u + \lambda dz$
directionem AB	v	$v + M dx$	$v + m dy$	$v + \mu dz$
directionem AC	w	$w + N dx$	$w + n dy$	$w + \nu dz$

28. Quodsi ergo puncta λ , μ , ν et σ tempusculo dt in puncta π , Φ , ξ et σ transferri ponamus, horum

horumque punctorum ternas coordinatas axibus parallelas constituamus, erunt translationes momentaneae secundum hos axes:

$$\begin{array}{l} AP-AL=udt \\ AQ-AM=(u+Ldx)dt \\ AR-AL=(u+ldy)dt \\ AS-AL=(u+\lambda dz)dt \end{array} \left| \begin{array}{l} Pp-Ll=vdt \\ Qq-Mm=(v+Mdx)dt \\ Rr-Ln=(v+mdy)dt \\ Ss-Ll=(v+\mu dz)dt \end{array} \right. \left| \begin{array}{l} p\pi-l\lambda=w dt \\ q\phi-m\mu=(w+Ndx)dt \\ r\varrho-n\nu=(w+ndy)dt \\ s\sigma-l\theta=(w+\nu dz)dt \end{array} \right.$$

Hinc ergo ternae coordinatae pro his quatuor punctis π, ϕ, ϱ et σ erunt:

$$\begin{array}{l} AP=x+udt; \quad Pp=y+vdt; \quad p\pi=z+w dt \\ RQ=x+dx+(u+Ldx)dt; \quad Qq=y+(v+Mdx)dt; \quad q\phi=z+(w+Ndx)dt \\ AR=x+(u+ldy)dt; \quad Rr=y+dy+(v+mdy)dt; \quad r\varrho=z+(w+ndy)dt \\ AS=x+(u+\lambda dz)dt; \quad Ss=y+(v+\mu dz)dt; \quad s\sigma=z+dz+(w+\nu dz)dt \end{array}$$

29. Cum igitur elapso tempusculo dt anguli pyramidis λ, μ, ν et θ in puncta π, ϕ, ϱ et σ sint translati, ipsa pyramis nunc pyramidem pariter triangularem $\pi\phi\varrho\sigma$ constituet; ideoque ob indolem fluidi efficiendum est, ut soliditas pyramidis $\pi\phi\varrho\sigma$ aequalis sit soliditati pyramidis propositae $\lambda\mu\nu\theta$, seu $\frac{1}{6} dx dy dz$. Totum ergo negotium huc redit, ut soliditas pyramidis $\pi\phi\varrho\sigma$ determinetur. Perspicuum autem est, hanc pyramidem relinqui, si a solido $pqr\pi\phi\varrho\sigma$ auferatur solidum $pqr\pi\phi\varrho$; quod posterius solidum est prisma basi triangulari pqr normaliter insistens, et superne sectione obliqua $\pi\phi\varrho$ truncatum.

30. In huiusmodi autem prismata truncata tria quoque alterum solidum $pqr\pi\phi\varrho\sigma$ resolui potest, quae sunt:

$$\text{I. } pqs\pi\phi\sigma; \quad \text{II. } prs\pi\varrho\sigma; \quad \text{III. } qrs\phi\varrho\sigma$$

Na 2 sicque

sicque effici debet, ut sit

$$\frac{1}{2} dx dy dz = pqs\pi\Phi\sigma + prs\pi\epsilon\sigma + qrs\Phi\epsilon\sigma - pqr\pi\Phi\epsilon.$$

Cum autem huiusmodi prisma basi suae inferiori normaliter insistat, tres autem altitudines habeat inaequales, eius soliditas reperietur, si basis multiplicetur per trientem summae trium istarum altitudinum.

31. Hinc ergo soliditates horum prismatum truncatorum erunt:

$$pqs\pi\Phi\sigma = \frac{1}{3} pqs(p\pi + q\Phi + s\sigma)$$

$$prs\pi\epsilon\sigma = \frac{1}{3} prs(p\pi + r\epsilon + s\sigma)$$

$$qrs\Phi\epsilon\sigma = \frac{1}{3} qrs(q\Phi + r\epsilon + s\sigma)$$

$$pqr\pi\Phi\epsilon = \frac{1}{3} pqr(p\pi + q\Phi + r\epsilon).$$

Cum autem sit $pqr = pqs + prs + qrs$, erit summa trium priorum prismatum postremo minuta, siue

$$\frac{1}{2} dx dy dz = -\frac{1}{3} p\pi \cdot qrs - \frac{1}{3} q\Phi \cdot prs - \frac{1}{3} r\epsilon \cdot pqs + \frac{1}{3} \sigma \cdot pqr;$$

siue

$$dx dy dz = 2pqr \cdot \sigma - 2pqs \cdot r\epsilon - 2prs \cdot q\Phi - 2qrs \cdot p\pi.$$

32. Superest igitur, ut horum prismatum bases definiantur: verum antequam hoc faciamus, ponamus ad sequentem calculum contrahendum:

$$AQ = AP + Q; Qq = Pp + q; q\Phi = p\pi + \Phi$$

$$AR = AP + R; Rr = Pp + r; r\epsilon = p\pi + \epsilon$$

$$AS = AP + S; Ss = Pp + s; s\sigma = p\pi + \sigma$$

atque his postremis valoribus substitutis, termini $p\pi$ continententes se mutuo destruent, eritque

$$dx dy dz = 2pqr \cdot \sigma - 2pqs \cdot \epsilon - 2prs \cdot \Phi$$

sicque

ficque numerus basium inuestigandarum, vnitatem est imminutus.

33. Iam triangulum pqr reperitur, si a figura $PprqQ$, seu a summa trapeziorum $PprR + RrqQ$ auferatur trapezium $PpqQ$; vnde erit

$$\Delta pqr = \frac{1}{2}PR(Pp + Rr) + \frac{1}{2}RQ(Rr + Qq) - \frac{1}{2}PQ(Pp + Qq);$$

sive ob $PR = R$; $RQ = Q - R$; et $PQ = Q$ erit.

$$\Delta pqr = \frac{1}{2}R(Pp - Qq) + \frac{1}{2}Q(Rr - Pp) = \frac{1}{2}Qr - \frac{1}{2}Rq.$$

Simili modo erit:

$$\Delta pqs = \frac{1}{2}PS(Pp + Ss) + \frac{1}{2}SQ(Ss + Qq) - \frac{1}{2}PQ(Pp + Qq), \text{ seu}$$

$$\Delta pqs = \frac{1}{2}S(Pp + Ss) + \frac{1}{2}(Q - S)(Ss + Qq) - \frac{1}{2}Q(Pp + Qq)$$

vnde fit:

$$\Delta pqs = \frac{1}{2}S(Pp - Qq) + \frac{1}{2}Q(Ss - Pp) = \frac{1}{2}Qs - \frac{1}{2}Sq.$$

Ac denique

$$\Delta prs = \frac{1}{2}PR(Pp + Rr) + \frac{1}{2}RS(Rr + Ss) - \frac{1}{2}PS(Pp + Ss) \text{ seu}$$

$$\Delta prs = \frac{1}{2}R(Pp + Rr) + \frac{1}{2}(S - R)(Rr + Ss) - \frac{1}{2}S(Pp + Ss)$$

vnde fit:

$$\Delta prs = \frac{1}{2}R(Pp - Ss) + \frac{1}{2}S(Rr - Pp) = \frac{1}{2}Sr - \frac{1}{2}Rs.$$

34. His igitur valoribus substitutis, obtinebimus

$$dx dy dz = (Qr - Rq)\sigma + (Sq - Qs)g + (Rs - Sr)\Phi$$

sive pyramidis $\pi \Phi g \sigma$ soliditas erit

$$\frac{1}{6}(Qr - Rq)\sigma + \frac{1}{6}(Sq - Qs)g + \frac{1}{6}(Rs - Sr)\Phi$$

Est autem ex coordinatarum valoribus supra §. 28 exhibitis

$$Q = dx + L dx dt \quad q = M dx dt \quad \Phi = N dx dt$$

$$R = l dy dt \quad r = dy + m dy dt \quad g = n dy dt$$

$$S = \lambda dz dt \quad s = \mu dz dt \quad \sigma = dz + v dz dt.$$

35. Cum igitur hinc fiat.

$$Q^r - Rq = dx dy (1 + Ldt + mdt + Lmdt^2 - Mldt^2)$$

$$Sq - Qs = dx dz (-\mu dt - L\mu dt^2 + M\lambda dt^2)$$

$$Rs - Sr = dy dz (-\lambda dt - m\lambda dt^2 + l\mu dt^2)$$

reperietur soliditas pyramidis $\pi\Phi\sigma$ ita expressa

$$\frac{1}{6} dx dy dz \left\{ \begin{array}{l} +Ldt + Lmdt^2 + Lmvdt^2 \\ +mdt - Mldt^2 - Mlvdt^2 \\ +\nu dt + Lvdt^2 - Ln\mu dt^2 \\ +m\nu dt^2 + Mn\lambda dt^2 \\ -n\mu dt^2 - Nm\lambda dt^2 \\ -N\lambda dt^2 + Nl\mu dt^2 \end{array} \right.$$

quae cum debeat esse aequalis pyramidi $\lambda\mu\nu = \frac{1}{6} dx dy dz$ habebitur, diuisione per dt instituta, haec aequatio:

$$0 = L + m + \nu + dt(Lm + Lv + m\nu - Ml - N\lambda - n\mu) \\ + dt^2(Lm\nu + Mn\lambda + Nl\mu - Ln\mu - Mlv - Nl\mu)$$

36. Reiectis igitur terminis infinite paruis habebitur haec aequatio: $L + m + \nu = 0$, qua ratio celeritatum u, v, w determinatur, ut motus fluidi fiat possibilis. Cum igitur sit $L = \frac{du}{dx}$, $m = \frac{dv}{dy}$ et $\nu = \frac{dw}{dz}$: criterium motus possibilis, si puncto fluidi cuiusque λ , cuius situs ternis coordinatis x, y et z definitur, eiusmodi celeritates u, v et w secundum easdem coordinatas directae tribuantur, ut sit:

$$\frac{du}{dx} + \frac{dv}{dy} + \frac{dw}{dz} = 0.$$

Hac scilicet conditione id obtinetur, ut nulla fluidi pars in motu, neque in magis, neque in minus spatium, transferatur, ac perpetuo cum fluidi continuitas, tum eadem densitas, conseruetur.

37. Haec autem proprietas ita est interpretanda, vt pro eodem temporis momento ad omnia fluidi puncta extendatur: eodem scilicet momento omnium punctorum ternae celeritates u, v, w tales esse debent functiones ternarum coordinatarum x, y et z , vt sit $\frac{du}{dx} + \frac{dv}{dy} + \frac{dw}{dz} = 0$: sicque natura istarum functionum motum singulorum fluidi punctorum ad instans propositum definit. Alio autem tempore eorundem punctorum motus vtcunq; diuersus esse poterit, dummodo pro quouis temporis puncto inuenta proprietas per totum fluidum locum habeat. Tempus scilicet hactenus tanquam quantitatem constantem sum contemplatus.

38. Sin autem tempus quoque variabile spectare velimus, ita vt motus puncti λ , cuius situs ternis coordinatis $AL = x, LI = y$ et $I\lambda = z$ indicatur, elapso tempore t definiti debeat, manifestum est, ternas celeritates u, v et w non solum a coordinatis x, y et z , sed insuper etiam a tempore t pendere, seu functiones fore quatuor harum quantitatum x, y, z et t ; ita vt earum differentia huiusmodi formas sint habitura:

$$du = Ldx + ldy + \lambda dz + \mathcal{L}dt; \quad dv = Mdx + mdy + \mu dz + \mathcal{M}dt; \quad dw = Ndx + ndy + \nu dz + \mathcal{N}dt.$$

Interim tamen semper erit $L + m + \nu = 0$, propterea, quod quouis instanti tempus t pro constanti habetur, seu fit $dt = 0$. Vtcunq; igitur functiones u, v , et w cum tempore t mutantur, necesse est, vt pro omni temporis momento sit:

$$\frac{du}{dx} + \frac{dv}{dy} + \frac{dw}{dz} = 0.$$

Cum enim hac conditione efficiatur, vt quaeuis fluidi portio tempusculo dt in spatium sibi aequale transferatur,

tur, idem etiam per eandem conditionem in elemento temporis sequenti, omnibus ergo sequentibus temporis elementis euenire debet.

P A R S A L T E R A.

39. Expositis ergo iis, quae ad motum tantum possibilem attinent, inuestigemus nunc etiam indolem eius motus, qui re vera in fluido subsistere potest. Hic igitur, praeter fluidi continuitatem, eiusdemque densitatis permanentiam, ratio quoque erit habenda virium, quibus singula fluidi elementa actu sollicitantur. Quando enim cuiusvis elementi motus, vel non est vniformis, vel non in directum porrigitur, motus immutatio viribus hoc elementum sollicitantibus conformis esse debet. Quare cum ex cognitis his viribus motus mutatio innotescat, praecedentes autem formulae etiam hanc motus mutationem contineant, hinc nouae deducuntur determinationes, quibus motus haecenus tantum possibilis ad motum actuaalem restringitur.

40. Instituiamus quoque hanc inuestigationem bipartito; ac primo concipiamus totum fluidi motum in eodem plano fieri. Sint ergo, vt ante, coordinatae situm puncti cuiusvis l definientes $AL = x$, $LI = y$; ac nunc quidem elapso tempore t sint puncti l binae celeritates secundum directiones axibus AL et AB parallelas u et v : erunt u et v , quoniam nunc variabilitatis temporis ratio haberi debet, functiones ipsarum x , y et t , quo circa ponatur

$$du = Ldx + ldy + \mathcal{L}dt \text{ et } dv = Mdx + ndy + \mathcal{M}dt$$

atque

atque ob priorem conditionem iam supra inuenimus, esse debere $L + m = 0$.

41. Cum igitur elapso tempusculo $= dt$ punctum l transferatur in p , absoluto secundum axem AL spaciolo $= udt$, secundum alterum axem AB autem spaciolo $= vdt$; vt incrementa celeritatum u et v puncti l , quae tempusculo dt ipsi inducuntur, obtineamus, pro dx et dy scribi oportet spaciola udt et vdt , vnde haec vera celeritatum incrementa prodibunt:

$du = Lu dt + lv dt + \mathcal{L} dt$ et $dv = Mu dt + mv dt + \mathcal{M} dt$
 Ex quo vires acceleratrices, quae has accelerationes producere valent, erunt:

Vis accel. secundum AL $= 2(Lu + lv + \mathcal{L})$

Vis accel. secundum AB $= 2(Mu + mv + \mathcal{M})$

quibus ergo vires actu in aquae particulam l agentis aequales esse debebunt.

42. Inter vires autem, quae aquae particulas actu sollicitant, primum considerata venit grauitas; cuius autem effectus, si planum, in quo fit motus, est horizontale, pro nihilo erit habendus. Sin autem fuerit decliue, axisque AL decliuitatem sequatur, altero AB existente horizontali, a grauitate orietur vis acceleratrix secundum AL constans, quae fit $= a$. Deinde non praetermittenda est frictio, qua saepe motus aquae non mediocriter impeditur; quanquam autem eius leges nondum sunt satis exploratae, tamen frictionem corporum solidorum sequentes non multum fortasse a scopo aberrabimus, si frictionem vbique pressioni, qua aquae particulae se inuicem premunt, proportionalem statuerimus.

43. Inprimis autem in computum est ducenda pressio, qua particulae aquae vbiq̄ue in se mutuo agunt, qua fit, vt quaelibet particula vndiq̄ue ab adiacentibus comprimatur, et quatenus haec pressio vndequaue non fuerit aequalis, eatenus particulae motus afficiatur. Vbiq̄ue scilicet aqua in certo quodam statu compressionis versabitur, qui similis erit ei, in quo aqua stagnans ad certam profunditatem existit. Haec ergo profunditas, ad quam in aqua stagnante aqua in pari compressionis statu reperitur, commodissime adhibebitur ad pressionem in quouis fluidi puncto l exprimendam. Sit igitur p ista altitudo, seu profunditas, statum compressionis in l exprimens, eritque p functio quaedam coordinatarum x et y , ac si pressio cum tempore in l quoque varietur, tempus quoque t in functionem p ingredietur.

Tab. IV. 44. Ponamus ergo $dp = R dx + r dy + \mathcal{N} dt$,
 Fig. 3. et consideremus elementum aquae quadrangulare rectangulum $lmno$, cuius latera sint $lm = no = dx$ et $ln = mo = dy$; areaque $= dx dy$. Cum iam pressio in l fit $= p$; pressio in m erit $= p + R dx$, in $n = p + r dy$ et in $o = p + R dx + r dy$. Hinc latus lm premitur vi $= dx(p + \frac{1}{2} R dx)$, latus vero no contra premetur vi $= dx(p + \frac{1}{2} R dx + r dy)$; ab his ergo duabus viribus elementum $lmno$ secundum directionem ln vrgebitur vi $= -r dx dy$. Simili autem modo ex viribus $dy(p + \frac{1}{2} r dy)$ et $dy(p + R dx + \frac{1}{2} r dy)$, quae agunt in latera ln et mo , resultabit vis elementum vrgens secundum directionem $lm = -R dx dy$.

45. Hinc

45. Hinc igitur oriatur vis acceleratrix secundum $lm = -R$, et vis acceleratrix secundum $ln = -r$, quarum illa cum vi a gravitate orta α praebet $\alpha - R$. Frictione ergo adhuc semota, has habebimus aequationes:

$$\alpha - R = 2Lu + 2lv + 2\mathcal{L} \text{ seu } R = \alpha - 2Lu - 2lv - 2\mathcal{L}$$

$$-r = 2Mu + 2mv + 2\mathcal{M} \text{ et } r = -2Mu - 2mv - 2\mathcal{M}$$

vnde colligimus fore

$$dp = \alpha dx - 2(Lu + lv + \mathcal{L})dx - 2(Mu + mv + \mathcal{M})dy + \mathcal{M}dt$$

quod differentiale oportet esse completum, seu integrabile.

46. Quia terminus αdx per se est integrabilis, et pro \mathcal{M} nihil est definitum, ex natura differentialium completorum necesse est, vt sit signandi modo iam supra adhibito:

$$\frac{d(Lu + lv + \mathcal{L})}{dy} = \frac{d(Mu + mv + \mathcal{M})}{dx}$$

vnde ob $\frac{du}{dx} = L$, $\frac{dv}{dy} = l$; $\frac{dv}{dx} = M$, et $\frac{dv}{dy} = m$, oriatur

$$Ll + \frac{u dL}{dy} + lm + \frac{v dl}{dy} + \frac{d\mathcal{L}}{dy} = ML + \frac{u dM}{dx} + mM + \frac{v dm}{dx} + \frac{d\mathcal{M}}{dx}$$

quae reducitur ad hanc formam:

$$(L + m)(l - M) + u\left(\frac{dL}{dy} - \frac{dM}{dx}\right) + v\left(\frac{dl}{dy} - \frac{dm}{dx}\right) + \frac{d\mathcal{L}}{dx} - \frac{d\mathcal{M}}{dx} = 0$$

47. Verum ob differentialia $Ldx + ldy + \mathcal{L}dt$ et $Mdx + mdy + \mathcal{M}dt$ completa nouimus esse

$$\frac{dL}{dy} = \frac{dl}{dx}; \frac{dm}{dx} = \frac{dM}{dy}; \frac{d\mathcal{L}}{dy} = \frac{d\mathcal{L}}{dx} \text{ et } \frac{d\mathcal{M}}{dx} = \frac{d\mathcal{M}}{dy}$$

quibus valoribus substitutis habebimus istam aequationem:

$$(L + m)(l - M) + u\left(\frac{dL}{dy} - \frac{dM}{dx}\right) + v\left(\frac{dl}{dy} - \frac{dm}{dx}\right) + \frac{d\mathcal{L}}{dx} - \frac{d\mathcal{M}}{dx} = 0$$

cui aperte satisfacit $l = M$: ita vt sit $\frac{du}{dy} = \frac{dv}{dx}$. Cum igitur haec conditio requirat, vt sit $\frac{du}{dy} = \frac{dv}{dx}$, vicissim apparet, formulam differentialem hanc $u dx + v dy$ esse debere completam in quo ergo criterium motus actualis consistit.

48. Criterium hoc independens est a praecedente, quod continuitas fluidi eiusque constans densitas uniformis suppeditavit. Quare etiamsi fluidum in motu densitatem suam mutaret, uti in motu fluidorum elasticorum, veluti aëris euenire solet, haec proprietas nihilominus locum habere debet, ut sit $u dx + v dy$ differentiale completum. Siue celeritates u et v semper eiusmodi debent esse functiones coordinatarum x et y , praeter tempus t , ut posito tempore constante formula $u dx + v dy$ integrationem admittat.

49. Hinc autem porro ipsam pressionem p definire poterimus, id quod absolute est necessarium, ad motum fluidi perfecte determinandum. Cum enim inuenerimus $M = l$, erit

$$dp = \alpha dx - 2u(L dx + l dy) - 2v(l dx + m dy) - 2\mathcal{L} dx - 2\mathcal{M} dy + \mathcal{N} dt.$$

At est $L dx + l dy = du - \mathcal{L} dt$; $l dx + m dy = dv - \mathcal{M} dt$, unde fit:

$$dp = \alpha dx - 2u du - 2v dv + 2\mathcal{L} u dt + 2\mathcal{M} v dt - 2\mathcal{L} dx - 2\mathcal{M} dy + \mathcal{N} dt.$$

Quodsi ergo pressionem in singulis fluidi punctis pro tempore praesente definire velimus, nullo respectu ad eius mutationem cum tempore oriundam habito, ista nobis consideranda erit aequatio:

$$dp = \alpha dx - 2u du - 2v dv - 2\mathcal{L} dx - 2\mathcal{M} dy$$

estque nostro designandi modo $L = \frac{du}{dt}$ et $M = \frac{dv}{dt}$; hincque

$$dp = \alpha dx - 2u du - 2v dv - 2\frac{du}{dt} dx - 2\frac{dv}{dt} dy$$

in cuius aequationis integratione tempus t pro constanti est habendum.

50. Haec

50. Haec autem aequatio per hypothefin est integrabilis, atque reuera talis deprehenditur, fi ad criterium huius motus attendamus, quo vidimus, effe debere $u dx + v dy$ differentiale completurn, fi quidem tempus t constans affumamus. Sit igitur S eius integrale, quod ergo eiusmodi erit functio ipsarum x, y et t , vt posito $dt = 0$, prodeat $dS = u dx + v dy$: sumto autem quoque tempore t variabili ponamus haberi

$$dS = u dx + v dy + U dt$$

eritque propterea $\frac{du}{dt} = \frac{dU}{dx}$ et $\frac{dv}{dt} = \frac{dU}{dy}$. Tum vero est $U = \frac{dS}{dt}$.

51. His valoribus introductis habebitur:

$$\frac{du}{dt} dx + \frac{dv}{dt} dy = \frac{dU}{dx} dx + \frac{dU}{dy} dy$$

huiusque formulae cum tempus t constans sumatur integrale manifesto est $= U$. Quod quo clarius appareat, ponamus $dU = K dx + k dy$, erit $\frac{dU}{dx} = K$ et $\frac{dU}{dy} = k$, vnde $\frac{du}{dt} dx + \frac{dv}{dt} dy = K dx + k dy = dU$. Cum igitur huius integrale fit $= U = \frac{dS}{dt}$: erit

$$dp = a dx - 2u du - 2v dv - 2 dU$$

vnde integrando prodit:

$$p = \text{Const.} + ax - uu - vv - \frac{2 dS}{dt}.$$

existente S functione ipsarum x, y et t , cuius differentiale posito $dt = 0$, est $u dx + v dy$.

52. Quo indoles huius formulae melius intelligatur, consideremus puncti l celeritatem veram, quae sit $= V = V(uu + vv)$. Atque erit pressio: $p = \text{Const.} + ax - VV - \frac{2 dS}{dt}$: in quo postremo termino dS de-

notat differentiale ipsius $S = f(udx + vdy)$, si tantum tempus t vt variable spectetur.

53. Si iam frictionis quoque rationem habere velimus, eamque pressioni p proportionalem statuamus, dum punctum l elementum ds percurrit, erit vis retardatrix a frictione oriunda $= \frac{p}{f}$; vnde posito $\frac{ds}{dt} = U$, aequatio nostra differentialis, posito t constante, erit:

$$dp = \alpha dx - \frac{p}{f} ds - 2V dV - 2dU$$

vnde integrando oritur, sumto e pro numero, cuius logarithmus hyperbolicus est $= 1$,

$$p = e^{\int} \int e^{-\int} (\alpha dx - 2V dV - 2dU) \text{ siue}$$

$$p = \alpha x - V.V - 2U - \frac{1}{f} e^{-\int} \int e^{\int} (\alpha x - V.V - 2U) ds$$

54. Cum igitur criterium motus, quo fluidum re vera mouetur, in hoc consistat, vt posito tempore constante, differentiale $udx + vdy$ sit completum: continuitas autem et constans vniformis densitas exigit, vt sit $\frac{du}{dx} + \frac{dv}{dy} = 0$, hinc sequitur quoque hoc differentiale $udy + vdx$ fore completum. Quare vtrinque coniunctim celeritates u et v eiusmodi debent esse functiones coordinatarum x et y cum tempore t , vt hae ambae formulae $udx + vdy$ et $udy + vdx$ sint differentialia completa.

55. Instituiamus iam eandem inuestigationem in genere, positisque puncti λ ternis celeritatibus secundum axes AL, AB, AC directis, u, v, w sint eae eiusmodi functiones cum coordinatarum x, y, z , tum temporis t , vt differentiatione instituta fiat:

$$du =$$

$$\begin{aligned} du &= L dx + l dy + \lambda dz + \mathcal{L} dt \\ dv &= M dx + m dy + \mu dz + \mathcal{M} dt \\ dw &= N dx + n dy + \nu dz + \mathcal{N} dt \end{aligned}$$

et quanquam hic quoque tempus t variabile est assum-
tum, tamen, vt motus fit possibilis, per conditionem
praecedentem oportet esse $L + m + \nu = 0$, siue quod
eodem redit:

$$\frac{du}{dx} + \frac{dv}{dy} + \frac{dw}{dz} = 0$$

a qua proprietate quidem praesens examen non pendet.

56. Elapso autem tempusculo dt , punctum λ
transfertur in π , et secundum axem AL percurrit spa-
tiolum $= u dt$, secundum axem AB spatiolum $= v dt$
et secundum axem AC spatiolum $= w dt$. Quare nunc
puncti λ in π existentis ternae celeritates erunt:

$$\text{secund. AL} = u + L u dt + l v dt + \lambda w dt + \mathcal{L} dt$$

$$\text{secund. AB} = v + M u dt + m v dt + \mu w dt + \mathcal{M} dt$$

$$\text{secund. AC} = w + N u dt + n v dt + \nu w dt + \mathcal{N} dt$$

hincque accelerationes secundum easdem directiones
erunt:

$$\text{sec. AL} = 2(L u + l v + \lambda w + \mathcal{L})$$

$$\text{sec. AB} = 2(M u + m v + \mu w + \mathcal{M})$$

$$\text{sec. AC} = 2(N u + n v + \nu w + \mathcal{N})$$

57. Si axem AC verticalem statuamus, ita vt
reliqui bini AL et AB sint horizontales, ob grauita-
tem vis acceleratrix oritur secundum Axem AC $= -1$.
Tum vero posita pressione in $\lambda = p$, eiusque differen-
tiali, sumto tempore constante,

$$dp = R dx + r dy + \rho dz$$

hinc

hinc orientur ternae vires acceleratrices

sec. AL = -R; sec. AB = -r et sec. AC = -g

quippe quae facile simili modo colliguntur, quo ante §. 44 et 45. sumus vñi, ita vt superfluum foret, idem ratiocinium repetere. Quam ob rem habebimus has aequationes:

$$\begin{aligned} R &= -2(Lu + lv + \lambda w + \mathcal{L}) \\ r &= -2(Mu + mv + \mu w + \mathcal{M}) \\ g &= -1 - 2(Nu + nv + \nu w + \mathcal{N}) \end{aligned}$$

58. Cum autem formula $dp = Rdx + rdy + gdz$ debeat esse differentiale completum, erit

$$\frac{dR}{dy} = \frac{dr}{dx}; \quad \frac{dR}{dz} = \frac{dg}{dx}; \quad \frac{dr}{dz} = \frac{dg}{dy}.$$

at differentiatione peracta obtinebuntur per -2 diuidendo tres sequentes aequationes

$$\text{I} \quad \begin{cases} \frac{u dL}{dy} + \frac{v dl}{dy} + \frac{w d\lambda}{dy} + \frac{d\mathcal{L}}{dy} + Ll + lm + \lambda n = \\ \frac{u dM}{dx} + \frac{v dm}{dx} + \frac{w d\mu}{dx} + \frac{d\mathcal{M}}{dx} + ML + mM + \mu N \end{cases}$$

$$\text{II} \quad \begin{cases} \frac{u dL}{dz} + \frac{v dl}{dz} + \frac{w d\lambda}{dz} + \frac{d\mathcal{L}}{dz} + \mathcal{L}\lambda + l\mu + \lambda\nu = \\ \frac{u dN}{dx} + \frac{v dn}{dx} + \frac{w d\nu}{dx} + \frac{d\mathcal{N}}{dx} + NL + nM + \nu N \end{cases}$$

$$\text{III} \quad \begin{cases} \frac{u dM}{dz} + \frac{v dm}{dz} + \frac{w d\mu}{dz} + \frac{d\mathcal{M}}{dz} + M\lambda + m\mu + \mu\nu = \\ \frac{v dN}{dy} + \frac{v dn}{dy} + \frac{w d\nu}{dy} + \frac{d\mathcal{N}}{dy} + Nl + nm + \nu n \end{cases}$$

59. Est autem ex natura differentialium completorum

$$\begin{aligned} \frac{dL}{dy} = \frac{dL}{dx}, \quad \frac{dm}{dx} = \frac{dM}{dy}, \quad \frac{d\lambda}{dy} = \frac{dL}{dz}, \quad \frac{d\mu}{dx} = \frac{dM}{dz}, \quad \frac{dg}{dy} = \frac{dL}{dt}, \quad \frac{d\mathcal{M}}{dx} = \frac{dM}{dt} \\ \frac{dL}{dz} = \frac{d\lambda}{dx}, \quad \frac{dl}{dz} = \frac{d\lambda}{dy}, \quad \frac{dn}{dx} = \frac{dN}{dy}, \quad \frac{d\nu}{dx} = \frac{dN}{dz}, \quad \frac{dg}{dz} = \frac{d\lambda}{dt}, \quad \frac{d\mathcal{N}}{dx} = \frac{dN}{dt} \\ \frac{dM}{dz} = \frac{d\mu}{dx}, \quad \frac{dN}{dy} = \frac{dn}{dx}, \quad \frac{dm}{dz} = \frac{d\mu}{dy}, \quad \frac{d\nu}{dy} = \frac{dn}{dz}, \quad \frac{d\mathcal{M}}{dz} = \frac{d\mu}{dt}, \quad \frac{d\mathcal{N}}{dy} = \frac{dn}{dt} \end{aligned}$$

quibus

quibus valoribus substitutis tres illae aequationes abibunt in has :

$$\begin{aligned} & \left(\frac{dl-dM}{dt}\right) + u\left(\frac{dl-dM}{dx}\right) + v\left(\frac{dl-dM}{dy}\right) + w\left(\frac{dl-dM}{dz}\right) + (l-M)(L+m) + \lambda n - \mu N = 0 \\ & \left(\frac{d\lambda-dN}{dt}\right) + u\left(\frac{d\lambda-dN}{dx}\right) + v\left(\frac{d\lambda-dN}{dy}\right) + w\left(\frac{d\lambda-dN}{dz}\right) + (\lambda \cdot N)(L+v) + \mu \cdot n M = 0 \\ & \left(\frac{d\mu-dn}{dt}\right) + u\left(\frac{d\mu-dn}{dx}\right) + v\left(\frac{d\mu-dn}{dy}\right) + w\left(\frac{d\mu-dn}{dz}\right) + (\mu \cdot n)(m+y) + M\lambda - Nl = 0 \end{aligned}$$

60. Manifestum iam est, his tribus aequationibus satisfieri sequentibus tribus valoribus :

$$l = M; \quad \lambda = N; \quad \mu = n$$

quibus continetur criterium, quod consideratio sollicitationum suppeditat. Hinc ergo sequitur fore recepto designandi modo

$$\frac{du}{dy} = \frac{dv}{dx}; \quad \frac{du}{dz} = \frac{dv}{dx}; \quad \frac{dv}{dz} = \frac{dw}{dy}.$$

hae autem ipsae sunt illae conditiones, quae requiruntur, ut haec formula $u dx + v dy + w dz$ sit differentiale completum. Ex quo hoc criterium in eo consistit, ut ternae celeritates u, v et w eiusmodi esse debeant functiones ipsarum x, y et z vna cum t , utposito tempore constante formula $u dx + v dy + w dz$ integrationem admittat.

61. Cum ergo posito tempore t constante, seu $dt = 0$, sit

$$du = L dx + M dy + N dz$$

$$dv = M dx + m dy + n dz$$

$$dw = N dx + n dy + v dz$$

valores autem pro R, r et g fiant :

$$R = -2(Lu + Mv + Nw + \mathfrak{L})$$

$$r = -2(Mu + mv + nw + \mathfrak{M})$$

$$g = -1 - 2(Nu + nv + vw + \mathfrak{N})$$

pro: statu: pressiois p haec habebitur aequatio:

$$\begin{aligned} dp = -dz - 2u(Ldx + Mdy + Ndz) &= -dz - 2udu - 2v dv - 2w dw \\ &- 2v(Mdx + mdy + ndz) - 2Ldx - 2Mdy - 2Ndz \\ &- 2w(Ndx + ndy + vdz) \\ &- 2Ldx - 2Mdy - 2Ndz: \end{aligned}$$

62. Quia vero est $L = \frac{du}{dt}$; $M = \frac{dv}{dt}$; $N = \frac{dw}{dt}$; erit: integrando:

$$p = C - z - uu - vv - ww - 2 \int \left(\frac{du}{dt} dx + \frac{dv}{dt} dy + \frac{dw}{dt} dz \right)$$

Cum autem per conditionem inuentam sit $u dx + v dy + w dz$ integrabile, ponatur eius integrale $= S$, quod, quoniam etiam tempus t inuoluere potest, fit sumto quoque t variabili:

$$dS = u dx + v dy + w dz + U dt$$

eritque $\frac{du}{dt} = \frac{dU}{dx}$; $\frac{dv}{dt} = \frac{dU}{dy}$; $\frac{dw}{dt} = \frac{dU}{dz}$; Quare cum sit in genere sumto tempore t constante, uti id quidem in superiori integrali assumitur,

$$\frac{dU}{dx} dx + \frac{dU}{dy} dy + \frac{dU}{dz} dz = dU$$

habebimus:

$$p = C - z - uu - vv - ww - 2U, \text{ siue}$$

$$p = C - z - uu - vv - ww - 2 \frac{dS}{dt}$$

63. Perspicuum hic est, $uu + vv + ww$ exprimere quadratum verae puncti λ celeritatis ita, ut, si celeritas huius puncti vera dicatur $= V$, habeatur pro pressione ista aequatio:

$$p = C - z - VV - 2 \frac{dS}{dt}$$

ad quam ergo inueniendam, primum formulae $u dx + v dy + w dz$, quam completam esse oportet, quaeratur integrale S , hocque denuo differentietur, posito solo tempore

pore t variabili, quod differentiale per dt diuisum, dabit valorem formulae $\frac{d.s}{dt}$, quae in expressionem pro statu pressionis p inuentam ingreditur.

64. Quodsi iam prius criterium, quo motus saltem possibilis continetur, hic adiungamus, ternae celeritates u, v, w eiusmodi functiones ternarum coordinatarum x, y et z vna cum tempore t esse debent, vt primo sit $u dx + v dy + w dz$ differentiale completum; deinde vero, vt sit $\frac{du}{dx} + \frac{dv}{dy} + \frac{dw}{dz} = 0$. Hisque duabus conditionibus omnis fluidorum motus, siquidem densitate inuariabili sint praeditae, subiicitur. Praeterea vero, si sumto etiam tempore t variabili, haec formula $u dx + v dy + w dz + U dt$ fuerit differentiale completum, status pressionis in puncto quocunque λ exprimitur, altitudine p , vt sit:

$$p = C - z - wu - vv - ww - 2U$$

siquidem fluidum grauitate naturali gaudeat, et planum BAL fuerit horizontale.

65. Si grauitati aliam directionem tribuissimus, siue etiam vires vtcunque variables assumissimus, quibus singulae fluidi particulae sollicitarentur, inde tantum discrimen in valorem pressionis p esset ingressum, neque inde lex, quam ternae cuiusque puncti fluidi celeritates sequi debent, vllam mutationem esset passa. Semper ergo, quaecunque fuerint vires sollicitantes, ternae celeritates u, v , et w ita debent esse comparatae, vt formula $u dx + v dy + w dz$ fiat differentiale completum, atque vt insuper sit $\frac{du}{dx} + \frac{dv}{dy} + \frac{dw}{dz} = 0$. Infinitis igitur modis constitui poterunt ternae celeritates

P p 2

u, v

u , v et w , vt his duabus conditionibus satisfiat; atque tum pressio fluidi in singulis punctis poterit assignari.

66. Multo difficilior autem foret quaestio, si, datis viribus sollicitantibus, vna cum pressione in quibusdam locis, ipse motus fluidi in singulis punctis determinari deberet. Tum enim haberentur aliquot aequationes formae $p = C - z - uu - vv - ww - zU$, ex quibus, cum constans C , tum vero ratio functionum u , v et w ita definiti deberet, vt non solum his casibus istis aequationibus satisfieret, sed etiam ante allatae regulae observarentur, quod opus vtique maximam calculi vim requireret. Conueniet igitur in genere in naturam functionum idonearum inquiri, quae vtrique criterio futurae sint conformes.

67. Commodissime igitur incipiemus ab ipsa quantitate integrali, cuius differentiale esse oportet formulam $u dx + v dy + w dz$ posito tempore constante. Sit ergo S hoc integrale, quod erit functio ipsarum x , y et z , tempore t in quantitatibus constantibus involuto; atque si haec quantitas S differentietur, coefficientes differentialium dx , dy et dz statim praebunt celebritates u , v et w , quae quidem praesenti tempore conueniant puncto fluidi λ , cuius coordinatae sunt x , y et z . Quaestio autem huc redit: vt definiatur, quales functiones ipsarum x , y et z , pro S assumi debeant, vt etiam fiat $\frac{du}{dx} + \frac{dv}{dy} + \frac{dw}{dz} = 0$; seti cum sit $u = \frac{dS}{dx}$, $v = \frac{dS}{dy}$ et $w = \frac{dS}{dz}$ vt sit $\frac{d^2S}{dx^2} + \frac{d^2S}{dy^2} + \frac{d^2S}{dz^2} = 0$.

68. Quo-

68. Quoniam non patet, quomodo hoc generaliter praestari possit, casus quosdam generaliores contemplantur. Sit igitur

$$S = (Ax + By + Cz)^n$$

eritque:

$\frac{dS}{dx} = nA(Ax + By + Cz)^{n-1}$ et $\frac{d^2S}{dx^2} = n(n-1)AA(Ax + By + Cz)^{n-2}$
 similesque erunt formae pro $\frac{d^2S}{dy^2}$ et $\frac{d^2S}{dz^2}$, unde effici debet, ut sit

$$n(n-1)(Ax + By + Cz)^{n-2}(AA + BB + CC) = 0$$

cui primo satisfit, si vel $n = 0$, vel $n = 1$; ex quo iam duo valores idonei obtinentur, scilicet $S = \text{Const.}$ et $S = Ax + By + Cz$, ubi constantes A, B, C etiam tempus utcumque in se complecti possunt.

69. Sin autem n neque $= 0$, neque $= 1$, necesse est, ut sit: $AA + BB + CC = 0$: tumque pro S valor idoneus erit

$$S = (Ax + By + Cz)^m$$

quicumque numerus pro exponente m sumatur, quin etiam ipsum tempus t in m poterit ingredi. Patet etiam aggregatum quocumque huiusmodi formularum idoneum valorem pro S praebere, ita, ut sit:

$$S = \alpha + \beta x + \gamma y + \delta z + \varepsilon(Ax + By + Cz)^n + \zeta(A'x + B'y + C'z)^{n'} + \eta(A''x + B''y + C''z)^{n''} + \theta(A'''x + B'''y + C'''z)^{n'''} \text{ etc.}$$

$$AA + BB + CC = 0; A'A' + B'B' + C'C' = 0; A''A'' + B''B'' + C''C'' = 0 \text{ etc.}$$

70. Hinc valores idonei pro S ex inferioribus ordinibus, ubi coordinatae x, y, z , vel vnam, vel

duas, vel tres, vel quatuor habent dimensiones, erunt sequentes.

$$\text{I. } S = A$$

$$\text{II. } S = Ax + By + Cz$$

$$\text{III. } S = Axx + Byy + Czz + 2Dxy + 2Exz + 2Fyz$$

existente $A + B + C = 0$

$$\text{IV. } S = Ax^3 + By^3 + Cz^3 + 3Dxxy + 3Faxz + 3Hyyz + 6Kxyz$$

$+ 3Exyy + 3Gxzz + 3Iyzz$

existente $A + E + G = 0$; $B + D + I = 0$; $C + F + H = 0$

$$+ Ax^4 + 6Dxxyy + 4Gx^2y + 4Hxy^2 + 12Nxyyz$$

$$\text{V. } S = +By^4 + 6Exxzz + 4Ix^2z + 4Kxz^2 + 12Oxyyz$$

$+ Cz^4 + 6Fyyzz + 4Ly^2z + 4Myz^2 + 12Pxyzz$

existente $A + D + E = 0$ $G + H + P = 0$

$B + D + F = 0$ $I + K + O = 0$

$C + E + F = 0$ $L + M + N = 0$

71. Hinc perspicuum est, quomodo hae formulae pro quolibet ordine se sint habiturae: singulis scilicet terminis primo iidem dentur coefficientes numerici, qui iisdem terminis ex lege permutationum conveniunt, seu, qui oriuntur, si trinomium $x + y + z$ ad potestatem eiusdem ordinis elevetur. Numericis autem coefficientibus adiungantur litterales indefiniti A, B, C, etc. Tam reiectis numericis dispiciatur, quoties eiusmodi terni termini occurrunt $LZxx + MZyy + NZzz$, qui scilicet factorem communem Z ex variabilibus formatum habeant, totiesque summa coefficientium litteralium $L + M + N$ statuatur nihilo aequalis. Ita cum pro potestate quinta habeatur.

$$S = +Ax^5 + 5Dx^4y + 10Dx^3z + 10Cx^2yy + 10Cx^2zz + 20Kx^2yz + 30Nxyyz$$

$$+ 5By^5 + 5Epy^4 + 5Cy^4z + 10Hx^2y^2 + 10Hy^2zz + 20Lxy^2z + 30Oxyyz$$

$$+ Cz^5 + 5Fzz^4 + 5Gyz^4 + 10Ixxz^2 + 10Iyyz^2 + 20Mxyz^2 + 30Pxyyz$$

sequen-

ſequentes habebuntur coefficientium litteralium determinationes:

$$\begin{aligned} A+G+\mathfrak{G} &= 0; D+H+O=0; \mathfrak{D}+I+P=0 \\ B+H+\mathfrak{H} &= 0; E+G+N=0; \mathfrak{E}+\mathfrak{J}+P=0; K+L+M=0 \\ C+I+\mathfrak{I} &= 0; F+\mathfrak{G}+N=0; \mathfrak{F}+\mathfrak{H}+O=0 \end{aligned}$$

Simili modo pro ordine ſexto huiusmodi determinationes prodibunt 15, pro ſeptimo 21, pro octauo 28 et ita porro.

72. Iam formula prima $S=A$, quoniam coordinatas x, y et z plane non in ſe complectitur, ternas celeritates u, v , et w nihilo aequales praebebit, ſicque ſtatum fluidi quietum exhibebit. Preſſio tamen in quouis puncto pro variis temporibus utcumque poterit eſſe variabilis. Cum enim A ſit ſunctio quaecumque temporis, ad datum tempus t preſſio in puncto λ erit $p=C-\frac{dA}{dt}-z$: qua formula eiſmodi fluidi ſtatus indicatur, vbi fluidum quouis momento a viribus quibuscumque ſollicitatur, quae tamen ſe ſemper in aequilibrio teneant, ut ab illis nullus motus in fluido oriri queat: vbi euenit, ſi fluidum vaſi fuerit incluſum, ex quo nuſquam erumpere queat, atque in eo a viribus quibuscumque comprimatur.

73. Formula autem ſecunda $S=Ax+By+Cz$ differentiata, has praebebit puncti λ ternas celeritates:

$$u=A; v=B \text{ et } w=C.$$

Eodem ergo tempore omnia fluidi puncta pari motu ſeruntur ſecundum eandem directionem. Ex quo totum fluidum, perinde ac corpus ſolidum, mouebitur, quod ſolo motu progreſſiuo fertur. Diuerſo autem tempore

pore huius motus tam celeritas, quam directio, utcumque variari poterit, prout vires extrinsecus virgentes exegerint. Pressio ergo in puncto λ ad tempus t , cuius A, B, C sunt functiones, erit $p = C - z - AA - CC - 2x \cdot \frac{dA}{dt} - 2y \cdot \frac{dB}{dt} - z \cdot \frac{dC}{dt}$.

74. Formula tertia $S = Axx + Byy + Czz + 2Dxy + 2Exz + 2Fyz$, vbi est $A + B + C = 0$, has praebit ternas puncti λ celeritates: $u = 2Ax + 2Dy + 2Ez$; $v = 2By + 2Dx + 2Fz$; $w = 2Cz + 2Ex + 2Fy$, seu $w = 2Ex + 2Fy - 2(A + B)z$. Hoc ergo casu etiam eodem temporis momento diuersa fluidi puncta diuerso motu feruntur; successu autem temporis etiam eiusdem puncti motus quomocumque variabilis existere potest, quia pro A, B, D, E, F functiones quascumque temporis t assumere licet. Multo maior autem varietas locum habebit, si functioni S valores magis compositi tribuantur.

75. Quia casu secundo motus fluidi conveniebat cum motu corporis solidi progressiuo, quo scilicet vnoquoque momento singulae partes motu aequali sibi-que parallelo feruntur: suspicari liceat, in aliis casibus motum fluidi, quoque cum motu corporis solidi, siue rotatorio, siue utcumque anomalo convenire posse. Satis igitur erit ostendisse huiusmodi convenientiam, praeter Tab. IV. casum secundum, nunquam locum habere posse. Vt Fig. 2. enim hoc eveniret, necesse esset, ut pyramis $\pi \Phi \rho \sigma$ non solum aequalis, sed etiam similis fieret pyramidi $\lambda \mu \nu \rho$; seu ut foret:

$$\pi \Phi =$$

$$\pi\phi = \lambda\mu = dx = \sqrt{(QQ + qq + \Phi\Phi)}$$

$$\pi\varrho = \lambda\nu = dy = \sqrt{(RR + rr + \varrho\varrho)}$$

$$\pi\sigma = \lambda\omega = dz = \sqrt{(SS + ss + \sigma\sigma)}$$

$$\Phi\varrho = \mu\nu = \sqrt{(dx^2 + dy^2)} = \sqrt{((Q-R)^2 + (q-r)^2 + (\Phi-\varrho)^2)}$$

$$\Phi\sigma = \mu\omega = \sqrt{(dx^2 + dz^2)} = \sqrt{((Q-S)^2 + (q-s)^2 + (\Phi-\sigma)^2)}$$

$$\varrho\sigma = r\omega = \sqrt{(dy^2 + dz^2)} = \sqrt{((R-S)^2 + (r-s)^2 + (\varrho-\sigma)^2)}$$

adhibitis valoribus in §. 32. vsurpatis.

76. Ternae autem posteriores aequationes, cum prioribus coniunctae, reducentur ad has:

$$QR + qr + \Phi\varrho = 0; QS + qs + \Phi\sigma = 0 \text{ et } RS + rs + \varrho\sigma = a$$

ternae autem priores, si pro litteris Q, R, S, q, r, s, Φ , ϱ , σ valores in §. 34. assignati substituantur, terminique prae reliquis euanescentes praetermittantur, dabunt has aequationes:

$$i = i + 2Ldt; l + M = 0$$

$$ii = i + 2mdt; \lambda + N = 0$$

$$i = i + 2vdt; \mu + n = 0$$

unde fit $L = 0$, $m = 0$, et $v = 0$, $M = -l$; $N = -\lambda$ et $n = -\mu$.

77. Celeritates ergo ternae cuiusque puncti esse deberent ita comparatae, ut foret

$$du = l dy + \lambda dz$$

$$dv = l dx + \mu dz$$

$$dw = \lambda dx + \mu dy$$

Verum secunda conditio motus fluidorum postulat, ut sit $l = M$, $\lambda = N$ et $n = \mu$; unde omnes coefficientes

tes l , λ et μ evanescent, celeritatesque u , v et w pro eodem tempore in omnibus fluidi punctis eadem, seu constantes, prodibunt. Patet igitur, non nisi hoc casu fluidi motum cum motu corporis solidi convenire posse.

78. Ut autem effectus virium, quae extrinsecus in fluidum agunt, definiri possit, primum eae vires determinari debent, quae ad motum, quem fluidum inesse assumimus, efficiendum requiruntur: his enim viribus eae, quae actu fluidum sollicitant, aequivalentes statui debent, supra autem §. 56. vidimus, in puncto λ ternas vires acceleratrices requiri, quae ibi sunt relatae. Quare si fluidi elementum ibi concipiatur, cuius volumen, seu massa, fit $= dx dy dz$, vires motrices ad motum requisitae erunt:

$$\text{sec. AE} = 2 dx dy dz (Lu + lv + \lambda w + \mathcal{L}) = 2 dx dy dz \left(u \frac{\partial u}{\partial x} + v \frac{\partial u}{\partial y} + w \frac{\partial u}{\partial z} + \frac{\partial u}{\partial t} \right)$$

$$\text{sec. AB} = 2 dx dy dz (Mu + mv + \mu w + \mathcal{M}) = 2 dx dy dz \left(u \frac{\partial v}{\partial x} + v \frac{\partial v}{\partial y} + w \frac{\partial v}{\partial z} + \frac{\partial v}{\partial t} \right)$$

$$\text{sec. AC} = 2 dx dy dz (Nu + nv + \nu w + \mathcal{N}) = 2 dx dy dz \left(u \frac{\partial w}{\partial x} + v \frac{\partial w}{\partial y} + w \frac{\partial w}{\partial z} + \frac{\partial w}{\partial t} \right)$$

vnde per triplicem integrationem vires totales, quae totam fluidi massam secundum easdem directiones sollicitare debent, colligentur:

79. Cum autem secunda conditio possidet, ut fit $u dx + v dy + w dz$ differentiale completum, cuius integrale fit $= S$; ponatur posito quoque tempore variabili, ut ante: $dS = u dx + v dy + w dz + U dt$, vnde ob $\frac{\partial u}{\partial y} = \frac{\partial v}{\partial x}$; $\frac{\partial u}{\partial z} = \frac{\partial w}{\partial x}$; $\frac{\partial u}{\partial t} = \frac{\partial U}{\partial x}$ etc. tres illae vires motrices evadent:

$$\text{sec. AE} = 2 dx dy dz \left(\frac{u \partial u + v \partial v + w \partial w + \partial U}{\partial x} \right)$$

$$\text{sec. AB} = 2 dx dy dz \left(\frac{u \partial u + v \partial v + w \partial w + \partial U}{\partial y} \right)$$

$$\text{sec. AC} = 2 dx dy dz \left(\frac{u \partial u + v \partial v + w \partial w + \partial U}{\partial z} \right)$$

80. Ponatur nunc $uu + vv + ww + 2U = T$,
 eritque T functio coordinatarum x, y, z ; ponatur ergo
 posito tempore constante,

$$dT = Kdx + kdy +udz.$$

eruntque tres illae vires motrices elementi $dx dy dz$

$$\text{sec. AL} = K dx dy dz$$

$$\text{sec. AB} = k dx dy dz$$

$$\text{sec. AC} = u dx dy dz$$

triplici ergo integratione hae formulae per totam fluidi
 massam sunt extendendae, vt inde vires omnibus aequiva-
 lentes earumque mediae directiones obtineantur. Ve-
 rum haec discussio est altioris indaginis, cui hic non
 immoror.

81. Quantitas autem haec $T = uu + vv + ww + 2U$,
 cuius in hoc calculo ratio est habenda, etiam simpli-
 ciorem formulam pro altitudine p pressionem expri-
 mende suppeditat; est enim $p = C - z - T$; siquidem
 singulae fluidi particulae a sola gravitate virgeantur. Sin
 autem quaelibet particula λ a ternis viribus acceleratri-
 cibus sollicitetur, quae sint Q, q et Φ , secundum dire-
 ctiones axium AF, AB et AC respective agentes, et
 calculo, vt supra, subducto reperietur pressio:

$$p = C + f(Qdx + qdy + \Phi dz) - T$$

vnde patet differentiale $Qdx + qdy + \Phi dz$ comple-
 tum esse debere, alioquin status aequilibrii, vel saltem
 possibilis, non daretur. Hanc autem conditionem in
 vires sollicitantes Q, q et Φ competere oportere,
 a Cel. D^{no}. *Clairaut* iam praeclare est demonstratum.

82. En ergo principia vniuersae doctrinae de motu fluidorum, quae etsi primo intuitu non admodum fecunda videantur, tamen sese omnia, quae adhuc tam in hydrostatica, quam in hydraulica sunt tradita, in se complectuntur, ita vt haec principia latissime patere sint censenda. Quod quo clarius appareat, operae pretium erit ostendere, quomodo cognita hydrostaticae et hydraulicae praecepta ex hactenus traditis principiis plane ac dilucide consequantur.

83. Consideremus igitur primo fluidum in statu quietis, ita vt sit $u=0$; $v=0$ et $w=0$, eritque pressio in quouis fluido puncto λ , ob $T=2U$,

$$p=C+\int(Qdx+qdy+\Phi dz)-2U$$

vbi, cum U sit functio ipsius temporis t , quod constans assumimus, quia pressionem ad datum tempus investigamus, haec quantitas U in ipsa constante C comprehendendi poterit, ita vt sit:

$$p=C+\int(Qdx+qdy+\Phi dz)$$

vbi Q , q et Φ sunt vires particulam aquae λ secundum axes AL , AB et AC sollicitantes.

84. Quoniam pressio p non nisi a situ puncti λ , hoc est a coordinatis x , y et z , pendere potest, necesse est, vt $\int(Qdx+qdy+\Phi dz)$ sit earum functio determinata, quae ergo integrationem admittat. Vnde primo patet, quod modo innui, fluidum in aequilibrio subsistere non posse, nisi vires, singula fluidi elementa sollicitantes, ita fuerint comparatae, vt formula $Qdx+qdy+\Phi dz$ sit differentiale completum. Cuius ergo integrale si ponatur $=P$, erit pressio in λ , $p=C+P$

$C + P$: Ita si sola adsit grauitas secundum directionem CA vrgens, erit $p = C - z$, vnde si pressio in vno puncto λ constet, vnde constans C colligi queat, pro eodem tempore inde pressio in omnibus omnino punctis definietur.

85. Interim tamen tempore fluente pressio in eodem loco variari poterit, id quod scilicet eueniet, si vires aquam extrinsecus vrgentes, quarum ratio nondum est habita in iis viribus, quae in singula elementa singulatim agere assumuntur, fuerint variables, ita tamen, vt se mutuo in aequilibrio seruent, nullumque motum producant. Quod si autem hae vires nulli mutationi sint obnoxiae, littera C denotabit quantitatem reuera constantem, neque a tempore t pendentem; eodemque in loco λ perpetuo eadem pressio $p = C + P$ reperiatur.

86. In huiusmodi ergo fluidi statu permanente eius extrema figura, quae nullis viribus est exposita, determinari poterit. In hac enim extremitate, qua fluidum sibi est relictum, neque a parietibus vasis, cui forte est inclusum, continetur, necesse est, vt pressio sit nulla. Habebitur ergo haec aequatio: $P = \text{const.}$ qua figura extremae superficiei fluidi per relationem inter ternas coordinatas x, y et z , exprimetur. Atque si pro extremitate fuerit $P = E$, ob $C = -E$, in quouis alio loco λ interno erit pressio $p = P - E$. Ita si particulae fluidi a sola grauitate vrgeantur, ob $p = C - z$, pro extremitate superficiei habebitur $z = C$, qua intelligitur, extremam superficiem liberam esse horizontalem.

87. Deinde etiam omnia, quae adhuc de motu fluidi per tubos sunt eruta, ex his principiis facile deducuntur. Tubi autem vel angustissimi considerari solent, vel tales assumuntur, ut per quamlibet sectionem ad tubum normalem fluidum aequali motu transfluat: unde haec regula nascitur, ut celeritas fluidi in quovis tubi loco sit eius amplitudini reciproce proportiona-

Tab. IV. Ais. Sit igitur λ punctum quodcumque huiusmodi tubi, Fig. 2. cuius figura per geminam aequationem inter ternas coordinatas x, y et z exprimetur, ita ut inde pro quavis abscissa x , ambae reliquae y et z definiri queant.

88. Sit praeterea huius tubi amplitudo in $\lambda = rr$, in alio autem tubi loco fixo, ubi amplitudo sit $= ff$, sit tempore praesente fluidi celeritas $= s$, de hinc autem elapso temporeculo dt evadat ea $= s + ds$ eritque ergo s functio tempus t tantum, pariter ac $\frac{ds}{dt}$. Hinc ergo vera fluidi celeritas in λ erit tempore praesenti $V = \frac{ffs}{rr}$. Cum nunc ex figura tubi dentur y et z per x , sit $dy = \eta dx$ et $dz = \theta dx$; unde ternae puncti fluidi in λ celeritates erunt secundum directiones AL , AB et AC sequentes:

$u = \frac{ffs}{rr} \frac{1}{\sqrt{(1+\eta\eta+\theta\theta)}}$; $v = \frac{ffs}{rr} \frac{\eta}{\sqrt{(1+\eta\eta+\theta\theta)}}$; $w = \frac{ffs}{rr} \frac{\theta}{\sqrt{(1+\eta\eta+\theta\theta)}}$
hincque fit $uu + vv + ww = VV = \frac{f^2 s^2}{r^2}$: estque rr functio ipsius x , indeque pendentium y et z .

89. Cum nunc $u dx + v dy + w dz$ debeat esse differentiale completum, cuius integrale posuimus $= S$, erit:

$dS = \frac{ffs}{rr} \frac{dx(1+\eta\eta+\theta\theta)}{\sqrt{(1+\eta\eta+\theta\theta)}} = \frac{ffs}{rr} dx \sqrt{(1+\eta\eta+\theta\theta)}$.
At $dx \sqrt{(1+\eta\eta+\theta\theta)}$ exprimit elementum ipsius tubi,

hū, quod si ponamus $= ds$, erit $dS = \frac{ff ds}{rr}$: vnde cum hic tempus t constans sit assumtum, cuius functio est s ; quantitates autem s et rr non a tempore t , sed tantum a figura tubi, pendeant, erit $S = s \int \frac{ff ds}{rr}$.

90. Ad pressionem iam p , quae nunc in tubi puncto λ locum habet, inueniendam, considerari debet quantitas U , quae ex differentiatione quantitatis S oritur, si solum tempus t , vt variable, tractetur, ita vt fit $U = \frac{dS}{dt}$. Cum igitur formula integralis $\int \frac{ff ds}{rr}$ tempus t non inuoluat, erit vtique $\frac{dS}{dt} = U = \frac{dU}{dt} \int \frac{ff ds}{rr}$, sicque erit ex §. 80:

$$T = \frac{f^4 u u}{r^4} + \frac{2 d u}{dt} \int \frac{ff ds}{rr}$$

Quare positis quibuscunque viribus sollicitantibus Q , q et Φ , erit pressio in λ :

$$p = C + f(Q dx + q dy + \Phi dz) - \frac{f^4 u u}{r^4} - \frac{2 d u}{dt} \int \frac{ff ds}{rr}$$

quae est ea ipsa formula, quae vulgo pro motu fluidi per tubos erui solet; atque adeo multo latius patens, quia vires quaecunque fluidum sollicitantes hic sunt assumtae, dum vulgo haec formula ad solam gravitatem adstringitur. Interim hic probe est recordandum, ternas vires Q , q , et Φ necessario ita comparatas esse oportere, vt formula $Q dx + q dy + \Phi dz$ fit differentiale completum, seu integrationem admittat.

