



1767

De figura dentium rotarum

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 figura dentium rotarum" (1767). *Euler Archive - All Works*. 330.
<https://scholarlycommons.pacific.edu/euler-works/330>

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.

S V P P L E M E N T V M.

DE FIGVRA DENTIVM ROTARVM.

Auctore

L. E V L E R O.

I.

Quae in volumine quarto nouorum Commendariorum Academiae Petropolitanae de figura dentium rotarum sum commentatus, calculos satis prolixos sequenti modo contrahi indeque conclusiones ad praxin accommodatas deduci posse obseruavi. Cum igitur ibi ostendissem fieri omnino non posse, vt in dentium apprehensione omnis affricus tollatur, in id erit incumbendum, vt dum altera rota vniformiter circumagitur, alteri simul motus vniformis imprimatur: quo simul hoc obtinetur, vt quae vis ad alteram rotandam impenditur, ea perpetuo aequale momentum ad alteram circumagendam, exerceat. Cuiusmodi igitur figuram dentibus vtriusque rotae tribui oporteat, vt hunc scopum obtineamus, sequenti modo sum investigaturus, et quoniam hoc infinitis modis praestari poterit, inde quouis casu eum, qui ad praxin maxime accommodatus videbitur, eligere licebit.

2. Sint

Tab. V. 2. Sint igitur A et B centra binarum rota-
 Fig. 1. rum se mutuo impellentium, quorum distantia po-
 natur $AB=c$; illius autem rotae circa A mobilis
 dens sit EOM, huius vero quae circa B est mobi-
 lis dens sit FON, qui nunc quidem ab illo in
 puncto O contingatur. Ad planum contactus in O
 producat recta normalis secans radium prioris ro-
 tae AE in P, radium alterius rotae BF in Q,
 ipsam vero rectam AB centra rotarum iungentem
 in T; puncta scilicet E et F in apicibus utriusque
 dentis assumo. His constitutis manifestum est dum
 rota prior circa A ita circumuertitur, ut angulus
 BAE augeatur, alteram rotam circa B ita conuer-
 sum iri, ut angulus ABF increseat, atque ex in-
 crementis horum angulorum utriusque rotae motus
 angularis aestimabitur, quorum ergo ratio perpetuo
 constans esse debet.

3. Ponamus angulos, uti in figura sunt no-
 tati :

$BAE=\zeta$; $ABF=\eta$; $EPO=\phi$; $FQO=\psi$ et $BTO=\omega$
 critque $\zeta=\omega-\phi$ et $\eta=\psi-\omega$.

Tum vero posita distantia $AB=c$ sint reliquae li-
 neae in computum ducendae :

$AP=p$; $BQ=q$; $PO=r$; $QO=s$.

Hinc erit per resolutionem triangulorum APT et
 BQT

fin.

$$\sin. \omega : p = \sin. \zeta : PT = \sin. \phi : AT \quad \text{et}$$

$$\sin. \omega : q = \sin. \eta : QT = \sin. \psi : BT \quad \text{vnde colligitur}$$

$$PT = \frac{p \sin. \zeta}{\sin. \omega}; \quad QT = \frac{q \sin. \eta}{\sin. \omega}; \quad AT = \frac{p \sin. \phi}{\sin. \omega}; \quad BT = \frac{q \sin. \psi}{\sin. \omega}.$$

Cum igitur sit $QT - PT = r + s$ et $AT + BT = c$ erit

$$\frac{q \sin. \eta - p \sin. \zeta}{\sin. \omega} = r + s \quad \text{et} \quad \frac{p \sin. \phi + q \sin. \psi}{\sin. \omega} = c.$$

Vnde elicitur :

$$p = \frac{(c \sin. \eta - (r + s) \sin. \psi) \sin. \omega}{\sin. \zeta \sin. \psi + \sin. \eta \sin. \phi} \quad \text{et} \quad q = \frac{(c \sin. \zeta + (r + s) \sin. \phi) \sin. \omega}{\sin. \zeta \sin. \psi + \sin. \eta \sin. \phi}$$

at est $\sin. \zeta \sin. \psi + \sin. \eta \sin. \phi = \sin. \omega \sin. (\psi - \phi)$; ita

$$p = \frac{c \sin. \eta - (r + s) \sin. \psi}{\sin. (\psi - \phi)} \quad \text{et} \quad q = \frac{c \sin. \zeta + (r + s) \sin. \phi}{\sin. (\psi - \phi)}.$$

4. Sit nunc Π pressio, qua dentes in O se mutuo impellunt, cuius directio cum vtrunque in rectam PQ incidat, erit eius momentum in rotam $A = \Pi p \sin. \phi$, in rotam vero $B = \Pi q \sin. \psi$. Quare si M sit momentum, qua rota A circumagitur in eum sensum, quo angulus ζ augetur, ob $\Pi = \frac{M}{p \sin. \phi}$, erit momentum, quo inde altera rota ad motum impelletur circa $B = \frac{q \sin. \psi}{p \sin. \phi} M$, hocque fiet in eum sensum, quo angulus η augetur. Quare si rota B continuo ab eodem momento virium sollicitari debeat, dum rota A dato momento M circumagitur, fractio $\frac{q \sin. \psi}{p \sin. \phi}$ valorem constantem habere debet. Tum autem quoque ratio segmentorum AT et BT constans manere debet, cum sit $AT : BT = p \sin. \phi : q \sin. \psi$. Ex quo punctum T erit invariabile seu fixum, ita vt sit AT ad BT vt mo-

Tom. XI. Nou. Comm.

¶ d

mentum

mentum rotam A circumagens ad momentum rotam B circumagens.

5. Cum sit uti inuenimus:

$$p \sin. \Phi + q \sin. \Psi = c \sin. \omega \text{ et } q \sin. \eta - p \sin. \zeta = (r+s) \sin. \omega$$

si rationem habeamus relationis angulorum:

$$\zeta = \omega - \Phi \text{ et } \eta = \Psi - \omega$$

hosque valores in posteriori aequatione substituamus, erit:

$$q \sin. \Psi \cos. \omega - q \cos. \Psi \sin. \omega - p \cos. \Phi \sin. \omega + p \sin. \Phi \cos. \omega = (r+s) \sin. \omega$$

hincque ob $q \sin. \Psi \cos. \omega + p \sin. \Phi \cos. \omega = c \sin. \omega \cos. \omega$, diuidendo per $\sin. \omega$ adipiscimur:

$$c \cos. \omega - q \cos. \Psi - p \cos. \Phi = r+s \text{ seu}$$

$$p \cos. \Phi + q \cos. \Psi = c \cos. \omega - r - s$$

simili modo si hos valores $\Phi = \omega - \zeta$ et $\Psi = \omega + \eta$ in priori aequatione substituamus, prodit

$$p \cos. \zeta \sin. \omega - p \sin. \zeta \cos. \omega + q \cos. \eta \sin. \omega + q \sin. \eta \cos. \omega = c \sin. \omega$$

quare cum sit $q \sin. \eta \cos. \omega - p \sin. \zeta \cos. \omega = (r+s) \sin. \omega \cos. \omega$, habebimus per $\sin. \omega$ diuidendo:

$$p \cos. \zeta + q \cos. \eta + (r+s) \cos. \omega = c \text{ seu}$$

$$p \cos. \zeta + q \cos. \eta = c - (r+s) \cos. \omega.$$

Tab. V. 6. Praeter has determinaciones satis obuias no-
Fig. 2. tari oportet pro curua EOM dari certam relationem inter ternas variables $AP=p$, $PO=r$ et angulum

gulum $EPO = \Phi$, quam hic imprimis inuestigari oportet. Consideremus ergo statum proximum in quo $Ap = p + dp$; $po = r + dr$, et $Epo = \Phi + d\Phi$; unde productis normalibus OP , op ad concursum V , erit VO radius osculi curvaturae dentis in O . Centro V insuper ducatur arcus Pr et cum sit $Pp = -dp$; $pr = dr$; ang. $Ppr = \Phi + d\Phi$, et $OVo = d\Phi$ colligimus:

$pr = dr = -dp \cos \Phi$, $Pr = -dp \sin \Phi$; et $PV = \frac{dp \sin \Phi}{d\Phi}$
hincque radium osculi $VO = r - \frac{dp \sin \Phi}{d\Phi} = r + \frac{dr \sin \Phi}{d\Phi \cos \Phi} = \frac{d \cdot r \sin \Phi}{d\Phi \cos \Phi}$
tum vero elementum curvae $Oo = r d\Phi + \frac{dr \sin \Phi}{\cos \Phi} = \frac{d \cdot r \sin \Phi}{\cos \Phi}$.
Quod cum simili modo se habeat pro altero dente habebimus has novas determinationes:

$dr = -dp \cos \Phi$; rad. osc. curvae EM in $O = \frac{d \cdot r \sin \Phi}{d\Phi \cos \Phi}$;
elementum $Oo = \frac{d \cdot r \sin \Phi}{\cos \Phi}$
 $ds = -dq \cos \Psi$; rad. osc. curvae FN in $O = \frac{d \cdot s \sin \Psi}{d\Psi \cos \Psi}$;
elementum $O\omega = \frac{d \cdot s \sin \Psi}{\cos \Psi}$.

7. Cum igitur nunc dentes se mutuo in puncto O contingant, elapso autem temporis elemento puncto o et ω inuicem applicentur, evidens est interea affricum fieri per spatium $oO + \omega O$ ita ut totum spatium affricum sit $= \frac{d \cdot r \sin \Phi}{\cos \Phi} + \frac{d \cdot s \sin \Psi}{\cos \Psi}$; quod si ad nihilum redigi posset, omnis frictio tolleretur. At in superiori dissertatione ostendi hoc fieri non posse: semper ergo aderit frictio, quae in

eo maius spatium exeretur, quo maiorem valorem obtinuerit formula $\frac{d_r r \sin. \Phi}{\cos. \Phi} + \frac{d_s s \sin. \Psi}{\cos. \Psi}$. Quod enim ipsam frictionis quantitatem attinet, ea est pressioni mutuae proportionalis, quae pressio fuerit $= \Pi$, frictio certae cuiuspiam eius parti $\delta \Pi$ aequabitur, cuius directio cum sit normalis ad OP, erit eius momentum in rotam $A = \delta \Pi (r + p \cos. \Phi)$, in rotam vero $B = \delta \Pi (s + q \cos. \Psi)$, quorum momentum summa est $= \delta \Pi (r + s + p \cos. \Phi + q \cos. \Psi) = \delta \Pi c \cos. \omega$. Vnde momentum vis rotam A circumagentis, quod ponimus $= M$, debet esse $M = \Pi p \sin. \Phi + \delta \Pi (r + p \cos. \Phi)$.

8. His expositis perpendamus ipsum motum rotarum, et dum angulus ζ elemento $d\zeta$ augetur, videamus quantum angulus η interea crescat. Commodissime hoc colligimus ex aequatione $c \cos. \omega = r + s + p \cos. \Phi + q \cos. \Psi$, quae differentiata dat $c d\omega \sin. \omega = dr + ds + dp \cos. \Phi - p d\Phi \sin. \Phi + dq \cos. \Psi - q d\Psi \sin. \Psi$ at $dr = -dp \cos. \Phi$ et $ds = -dq \cos. \Psi$ vnde fit $c d\omega \sin. \omega = p d\Phi \sin. \Phi + q d\Psi \sin. \Psi$ quare cum sit $c \sin. \omega = p \sin. \Phi + q \sin. \Psi$ erit $0 = (d\Phi - d\omega) p \sin. \Phi + (d\Psi - d\omega) q \sin. \Psi$ verum est $d\omega - d\Phi = d\zeta$ et $d\Psi - d\omega = d\eta$, vnde sequitur:

$$p d\zeta \sin. \Phi = q d\eta \sin. \Psi \text{ ideoque } \frac{p \sin. \Phi}{q \sin. \Psi} = \frac{d\eta}{d\zeta}$$

Angu-

Angulorum ergo ζ et η mutationes eandem inter se tenent rationem quam momenta ex pressione II nata.

9. Nunc igitur effici debet, ut haec ratio perpetuo sit constans, seu ut motus angularis rotæ A ad motum angularem rotæ B constanter eandem seruet rationem. Cum igitur ratio $p \sin. \Phi : q \sin. \Psi$ constans esse debeat, erit punctum T fixum. Statuamus ergo $AT = a$ et $BT = b$ ut sit $c = a + b$, eritque $p \sin. \Phi = a \sin. \omega$ et $q \sin. \Psi = b \sin. \omega$; hinc neglecta frictione, si virium momentum rotam A circumagens sit $= M$ altera rota circumagetur momento $= \frac{b}{a} M$. Tum vero ratio motuum angularium erit $\frac{d\eta}{d\zeta} = \frac{a}{b}$, seu $ad\zeta = b d\eta$, hincque $a\zeta = b\eta$; unde dum rota A integram reuolutionem absoluit, ut sit $\zeta = 360^\circ$ altera rota circumagetur angulo $= \frac{a}{b} \cdot 360^\circ$, scilicet dum rota A facit b reuolutiones rota B faciet interea a , sumtis pro a et b numeris, qui his lineis $AT = a$ et $BT = b$ sint proportionales.

10. Hinc data figura dentis EOM dentis alterius rotæ FON figura et positio determinari poterit. Pro figura enim dentis EOM ponamus dari æquationem inter distantiam $AP = p$ et angulum $EPO = \Phi$, unde erit $PO = r = b - \int dp \cos. \Phi$; hincque statim reperitur angulus ω cum sit $\sin. \omega = \frac{p \sin. \Phi}{a}$; scilicet ad rectam OP productam applicetur $AT = a$,

D d 3

quod

quod cum duplici modo fieri possit, duplex valor pro angulo ω obtinetur, alter acutus alter obtusus, quo inuento erit angulus $\zeta = \omega - \Phi$. Tum ex positione rectae AT innotescit, sumpta $AB = a + b = c$, centrum alterius rotae B, hincque porro $q \sin. \zeta = b \sin. \omega = \frac{bp \sin. \Phi}{a}$. Verum etiam esse debet $q \cos. \psi = c \cos. \omega - r - s - p \cos. \Phi$, existente $ds = -dq \cos. \psi$. Vel cum sit $ad\zeta = bd\eta$ seu $cd\omega = ad\Phi + bd\psi$ ob $\zeta = \omega - \Phi$ et $\eta = \psi - \omega$, erit $a\Phi + b\psi = c\varepsilon + c\omega$ denotante ε angulum quendam constantem pro lubitu accipiendum: vnde definitur angulus $FQO = \psi = \frac{c\varepsilon + c\omega - a\Phi}{b}$, seu $\eta = \frac{c\varepsilon + a\omega - a\Phi}{b} = \frac{c\varepsilon + a\zeta}{b}$; sicque habetur positio rectae BF, in qua capiatur $BQ = q = \frac{bp \sin. \Phi}{a \sin. \psi}$. Ex puncto autem Q, quod etiam recta TPO producta indicat, cognoscitur dentis FON punctum O.

II. Hinc ergo ex quolibet dentis EOM puncto O definitur punctum respondens O dentis alterius FON. Cum autem actio huiusmodi binorum dentium per breue temporis spatium durare soleat, sufficiet pro elemento Oo prioris dentis Oo conueniens elementum alterius dentis O ω determinare. Hunc in finem quaeri oportet radium curuedinis elementi O ω , qui iam supra inuentus est $= \frac{ds \sin. \psi}{d\psi \cos. \psi} = s + \frac{ds \sin. \psi}{d\psi \cos. \psi} = s - \frac{dq \sin. \psi}{d\psi}$. Cum autem sit $q \sin. \psi = \frac{bp \sin. \Phi}{a}$ erit $d\eta \sin. \psi = \frac{b}{a} d. p \sin. \Phi - q d\psi \cos. \psi$ ita ut sit iste radius curuedinis $= s + q \cos. \psi - \frac{bd. p \sin. \Phi}{a d\psi}$.

Verum

Exemplum I.

13. Pro rota priori circa A mobili fiat contactus in plano per A transeunte, seu curva EM in ipsum radium AE et punctum contactus O in punctum P incidat. Cum ergo recta TP ad radium AE erit normalis, erit $\Phi = 90^\circ$ et $r = 0$, unde $\sin \omega = \frac{p}{a}$; et $\zeta = \omega - 90^\circ$, atque pro altero dente ob $d\Phi = 0$ erit radius curvædinis:

$$OQ = c \cos \omega - \frac{bb \cos \omega}{c} = \frac{cc - bb}{c} \cos \omega.$$

Primum ergo patet distantiam $p = AP$ maiorem accipi non posse quam $AT = a$, sin autem capiatur $p = a$, fit $\omega = 90^\circ$, $\zeta = 0$, et $OQ = 0$, ita ut dens FON curvaturam infinite magnam habere debeat, quod cum non conveniat, necesse est ut distantia $AP = p$ minor accipiatur quam a . Vnde si pro momento actionis medio statuatur $p = f$, ut fit $\sin \omega = \frac{f}{a}$ fiet $OQ = \frac{cc - bb}{c} \cdot \frac{\sqrt{(aa - ff)}}{a} = \frac{c + b}{c} \sqrt{(aa - ff)}$.

Tab. V. 14. Constructio ergo ita se habebit; sumto
Fig. 3. rotæ prioris radio $AE = a$, capiatur in eo punctum P centro A propius, indeque erecto perpendicularo PTQ ex A applicetur $AT = AE = a$, eaque producat in B ut fit $BT = b$ erit B centrum alterius rotæ. Tum ob $AP = f$, et $AT = a$, erit $PT = \sqrt{(aa - ff)}$; hinc capi oportet $PQ = \frac{c + b}{c} \cdot PT = PT + \frac{BT}{AB} \cdot PT$. Quare ducta ad EA in A perpendi-

pendiculari $AD=PT$, recta BD ipsum punctum Q indicabit, ex quo radio QP arcus circularis FPN descriptus dabit figuram dentis ad alteram rotam B pertinentis. Hunc autem arcum valde paruum esse oportet, neque maiorem, quam ut dum dentes sequentes se mutuo apprehendunt, hic omnis actio cesset; quem in finem si F et N sint termini istius dentis, ultra eos arcum continuari non convenit, sed potius dentem ultra F et N ita excidi oportet, ut nullus amplius contactus hic fiat, cum sequentes dentes se mutuo prehendere coeperint.

Exemplum 2.

15. Sit pro rota A figura dentis iterum plana, neque vero per centrum rotæ A transiens. Ex A ducatur radius AP illi plano parallela, eritque Φ angulus rectus, et $PO=r$ quantitas constans $=b$, unde erit $\sin.\omega=\frac{p}{a}$, ita ut p maior quam a capi nequeat. Tum vero ob $\Phi=90^\circ$, et $d\Phi=0$, reperitur radius osculi $OQ=c \cos.\omega - b - \frac{b b \cos.\omega}{c}$ $= \frac{c^2 - b^2}{c} \cos.\omega - b$. Cum autem sit $\cos.\omega = \frac{\sqrt{(aa - pp)}}{a}$, Tab. VI. Fig. 4. erit $OQ = \frac{c^2 - b^2}{c} \sqrt{(aa - pp)} - b$, unde hæc constructio fuit: si EOM sit figura dentis rotæ A , et in medio actionis contactus fiat in O , ducatur recta QOP ad EM normalis in eamque ex A demittatur perpendicularum AP ; tum applicetur $AT=a$, et producat in B , ut sit $TB=b$, erit B centrum al-

Tom. XI. Nou. Comm. E e terius

terius rotæ. Ad AP in A constitutatur perpendicularis AD=PT, iunctaque BD dabit punctum Q ex quo radio = QO, describatur arcus circuli FON, hicque præbebit figuram dentis pro rota B. Si PO evanescat, habetur casus exempli præcedentis: siue autem PO maior fuerit minorue, siue etiam negativa constructio eadem manet.

Exemplum 3.

16. Si pro rota A figura dentis sit arcus circuli EOM centro P descripti, ex A ducatur per P radius AP= f, et radius circuli PO= r= b. Erit ergo $\sin. \omega = \frac{f \sin. \Phi}{a}$, et $d. p \sin. \Phi = d. f \sin. \Phi = f d \Phi \cos. \Phi$ pro altera rota invenitur radius curvædinis $OQ = c \cos. \omega - b - f \cos. \Phi - \frac{b \cdot b \cdot f \cos. \Phi \cos. \omega}{c f \cos. \Phi - a a \cos. \omega}$.

Tab. VI. Sumito ergo radio AP= f, angulo $\angle PO = \Phi$, et
Fig. 5. PO= b, vt sit arcus EOM centro P descriptus figura dentis rotæ A, iungatur AT= a, sumaturque TB= b, erit B centrum alterius rotæ. In PO productam ex A et B demittantur perpendiculara AR et BS erit PR= f cos. Φ ; TR= a cos. ω , TS= b cos. ω ; et RS= c cos. ω ; vnde conficitur

$$OQ = RS - PO - PR - \frac{BT \cdot PR \cdot TS}{AB \cdot PR - AT \cdot TR} \text{ siue}$$

$$OQ = SO - \frac{BT \cdot PR \cdot TS}{AB \cdot PR - AT \cdot TR} \text{ hincque}$$

$$SQ = \frac{BT \cdot PR \cdot TS}{AB \cdot PR - AT \cdot TR}$$

vnde

Vnde per constructionem geometricam definitur punctum Q quod est centrum arcus FON figuram dentis rotæ B repræsentantis.

17. Ex his perspicuum est amborum dentium EOM et FON descriptionem pendere a punctis P et Q in recta RS accipiendis, quæ si fuerint debite inuenta, punctum O pro lubita assumere licet, per quod centris P et Q arcus illi EOM et FON ducantur. Quare posita recta AB rotarum centra A et B iungente, eaque in T diuisa, vt sit $AT=a$, $BT=b$, primo per T pro lubitu ducatur recta RS, in eamque ex A et B demittantur perpendiculara AR et BS, ac tum vti vidimus puncta P et Q ita capi necesse est, vt sit

$$AB.RP.SQ=AT.RT.SQ+BT.RP.ST.$$

Vel cum sit $AB:AT:BT=RS:RT:ST$ erit

$$(RT+ST)RP.SQ-RT.RT.SQ-ST^2.RP=0$$

$$\text{vel } -RT.SQ.TP-ST.RP.RQ=0$$

$$\text{hincque } \frac{RT.TP}{RP} + \frac{ST.TQ}{SQ} = 0.$$

Vnde patet si punctum P intra TR cadat, punctum Q extra rectam TS capi debere, secus ac figura ostendit.

18. Pro fitu ergo binorum huiusmodi pun- Tab. VI.
ctorum P et Q sequens constructio negotium facil- Fig. 6.
lime conficere videtur:

E e 2

Ad

Ad rectam RS in T normaliter constituatur recta ipsi aequalis rs , ut sit $Tr = TR$ et $Ts = TS$: tum per T ducatur recta indefinita GTH angulos rectos RTs , STr bisecans, in qua sumto pro lubitu puncto V, si per id ex punctis r et s agantur rectae rV et sV , eae in recta RS producta si opus fuerit, dabunt bina puncta P et Q. Analytice autem haec puncta ita definiri possunt, cum sit $TR = a \cos \omega$, et $TS = b \cos \omega$, ponatur $TP = x$ et $TQ = y$, eritque ex superiori aequatione $\frac{ax \cos \omega}{a \cos \omega - x} + \frac{by \cos \omega}{b \cos \omega - y} = 0$, seu $\frac{ax}{a \cos \omega - x} = \frac{by}{y - b \cos \omega}$. Statuatur virumque membrum $= u$, et sumta hac linea u pro lubitu, ambae distantiae x et y ita definientur, ut sit:

$$TP = x = \frac{au \cos \omega}{a + u} \text{ et } TQ = y = \frac{bu \cos \omega}{u - b}$$

suntque P et Q centra, ex quibus arcus circulares EOM et FON per idem punctum O etiam pro lubitu assumendum duci debent.

Constructio generalis Figurae binorum dentium se mutuo prehendentium.

Tab. VII. 19. Sint A et B centra binarum rotatum se
Fig. 7. mutuo impellentium, quorum distantia AB ita secetur in C, ut AC ad BC sit in ratione reciproca motuum angularium, et vocetur $AC = a$ et $BC = b$. Tum per C sub angulo quocunque $ACP = BCQ = \omega$ agatur

DENTIVM ROTARVM. 221

agatur recta GH, in qua capiantur puncta P et Q, ut fit:

$$CP = \frac{au \cos. \omega}{a+u} = a \cos. \omega - \frac{aa \cos. \omega}{a+u} \text{ et } CQ = \frac{bu \cos. \omega}{u-b} = b \cos. \omega + \frac{bb \cos. \omega}{u-b}$$

sumta etiam pro lubitu quantitate u . Denique in eadem recta GH sumto etiam pro lubitu puncto O, centris P et Q per O describantur arcus circulares EOM et FON, quorum ille dabit figuram dentis rotæ A, hic vero figuram dentis rotæ B. Hic igitur tres res arbitrio nostro relinquuntur, primo scilicet angulus ACG sub quo recta GH per punctum C ducitur, secundo quantitas u ; ac tertio punctum O, in quo fit contactus, medio actionis momento, dum hi duo dentes se mutuo impellunt. Vnde patet infinites infinitis modis conditiones præsriptas obtineri posse, ut ambo motus aequæ ac vis impellentis momenta perpetuo eandem inter se seruent rationem.

20. Circa hæc autem, quæ arbitrio nostro relinquuntur primum obseruo angulum ACG = ω rectum statui non posse quia alio, quin vel ambæ distantiae CP et CQ evanescunt, vel alterutra saltem, unde alter dens vel ambo figuram nimis curvam habere deberent, quam ut amplitudo tota, per quam fit contactus durante actione pro arcu circulari haberi possit; ex quo angulum ACG vel modice acutum vel obtusum capi oportet. Deinde obseruo ob eandem rationem quantitatem u neque

evanescentem neque nimis parvam assumi posse: modice igitur magnam siue positivam siue negativam capi conveniet; ubi imprimis notari meretur casus, quo capitur $u = \infty$, quia fit $CP = a \cos \omega$ et $CQ = b \cos \omega$, ita ut puncta P et Q sint ea ipsa, in quae perpendiculara ex A et B in rectum GH demissa cadunt; tum enim erit CP ad CQ ut AC ad BC. Denique punctum O non longe a puncto C accipi convenit; ac si casu modo memorato $u = \infty$ in ipso puncto C capiatur, dentes ipsis radiis rotarum fient proportionales et inter se similes.

De amplitudine dentium eorumque actione mutua tota.

21. Dum rota A momento virium $= M$ in gyrum agitur, inter dentes se mutuo impellentes oritur pressio $\Pi = \frac{M}{p \sin \phi} = \frac{M}{a \sin \omega}$, ubi $a \sin \omega$ est perpendicularum ex A in rectam GH demissum. Haec ergo pressio foret minima, si angulum ω rectum accipere liceret, unde ne pressio fiat nimis magna, angulum ω tam parum a recto discrepare convenit; quantum praecedentes conditiones permittunt. Deinde cum in medio actionis contactus fiat in puncto O, ex dentium numero iudicari potest, quamdiu binii dentes in se mutuo agere debeant, ut inde amplitudo utriusque arcus EOM et FON definiatur. Sit ergo m numerus dentium in rota A et n numerus

merus dentium in rota B, ac primo quidem necesse est vt sit $m:n=a:b$. Iidem ergo bini dentes tamdiu in se mutuo agunt, quoad rota B motu angulari absoluerit angulum $=\frac{360^\circ}{m}$, seu rota B angulum $=\frac{360^\circ}{n}$. Statuamus ergo $d\zeta=\frac{180^\circ}{m}$, et elementum curuae EOM huic differentiali $d\zeta$ conueniens, dabit dimidium arcum circulare EOM; similique modo ex differentiali $d\eta=\frac{180^\circ}{n}$ dimidius arcus FON innotescet.

22. Cum nunc in figura 1. si P sit centrum arcus EOM, et $PO=r$ radius, dum angulus Φ incrementum $d\Phi$ capit, punctum contactus O in e transfertur, vt sit $Oo=rd\Phi$. Tum vero notetur esse $d\zeta=d\omega-d\Phi$, et ob $\sin.\omega=\frac{psine\Phi}{a}=\frac{f\sin.\Phi}{a}$ posito $AP=f$, erit $d\omega\cos.\omega=\frac{fd\Phi\cos.\Phi}{a}$ et $d\omega=\frac{fd\Phi\cos.\Phi}{a\cos.\omega}$, vnde colligitur $d\zeta=\frac{fd\Phi\cos.\Phi}{a\cos.\omega}-d\Phi$ et $d\Phi=\frac{a\cos.\omega}{f\cos.\Phi-a\cos.\omega}d\zeta$. Quocirca erit elementum arcus $Oo=\frac{a\cos.\omega}{f\cos.\Phi-a\cos.\omega}d\zeta$. Scribamus iam $\frac{180^\circ}{m}$ loco $d\zeta$, et pro dente EOM habebimus dimidiam amplitudinem $OE=Oo=\frac{a\cos.\omega}{f\cos.\Phi-a\cos.\omega}\cdot\frac{180^\circ}{m}\cdot r$: Itaque pro fig. 5. adipiscimur $OE=OM=\frac{TR}{TP}\cdot PO\cdot\frac{180^\circ}{m}$, simulque intelligimus punctum M initio actionis fuisse in contactu, punctum E vero in fine. Simili modo pro altero dente erit $OF=ON=\frac{TS}{TQ}\cdot QO\cdot\frac{180^\circ}{n}$; atque initio actionis puncta M et N in fine autem puncta E et F sibi mutuo applicantur.

Con-

Constructio dentium.

Tab. VII.
Fig. 8.

23. Definita arcuum circularium, quibus dentes formari conuenit, amplitudine, facile erit singulos dentes exscindere. Cum autem punctum O ubi in media binorum dentium actione fit contactus, arbitrio nostro relinquatur, commodissime id in ipsa recta AB ideoque in eius puncto C capitur, ut actio, in vtrumuis sensum rotæ agantur, maneat similis. Quare si A et B sint centra rotarum, ac rota A habere debeat m dentes, rota vero B , n dentes, secetur recta AB in C , ut sit $AC : BC = m : n$, et centris A et B per C ducantur circuli, quorum illius periphæria in m partes æquales in punctis $C, a, a', \alpha, \alpha'$, huius vero in n partes æquales in punctis C, b, b', β, β' diuidatur, ut sint arcus $Ca = C\alpha = \frac{360}{m}$ graduum et $Cb = C\beta = \frac{360}{n}$ graduum. Seu positis intervallis $AC = a$, $BC = b$ et ratione diametri ad peripheriam $1 : \pi$, erunt ipsi arcus $Ca = C\alpha = \frac{2\pi a}{m}$ et arcus $Cb = C\beta = \frac{2\pi b}{n}$, qui ob $a : b = m : n$ sunt inter se æquales.

24. Deinde per C vtcunque oblique agatur recta RS in quam ex A et B demittantur perpendiculara AR et BS , atque ut vidimus hæc ipsa puncta R et S pro centris arcuum dentes formantium accipi possunt, quem casum vtpote simplicissimum merito potissimum consideramus. Centro igitur

igitur R per C describatur arcus ECM, vt fit $EC = CM = CR \cdot \frac{180^\circ}{m}$, et totus arcus $ECM = CR \cdot \frac{360^\circ}{m}$ qui ergo se habebit ad arcum Ca vt $CR : CA$, seu totidem erit graduum. Simili modo centro S per C ducatur arcus FCN vt fit $CF = CN = CS \cdot \frac{180^\circ}{n}$, et totus arcus $FCN = CS \cdot \frac{360^\circ}{n}$, qui ergo ad arcum Cb eandem habet rationem; vnde cum fit $Cb = Ca$, etiam arcus ECM et FCN magnitudine erunt aequales. Addatur vtrique arcui vtrinque particula Ee , Mm et Ff , Nn , quae autem intra vtriusque arcus continuationes cadant, vt nunquam ad contactum perueniant, dabuntque ductis eA et fB figurae $eECMmp$ et $fFCNnq$ semisses vtriusque dentis; quae ad alteram partem rectarum ep et fq similiter descriptae dentes integros referent.

25. Verum hic imprimis obseruandum est totam vtriusque dentis crassitiem non superare debere semissem interualli Ca vel Cb , quia inter binos dentes vnus rotae tantum spatii relinqui debet, cui dens alterius rotae inferi queat. Quare si quantitatem arcuum $Ca = Cb$ ponamus $= e$, crassities vnus dentis non superare debet $\frac{1}{2}e$. Ponamus ergo angulum $ACR = BCS = \omega$ et cum fit arcus $ECM = e \cos. \omega$, eiusque semissis $CE = CM = \frac{1}{2}e \cos. \omega$, punctorum extremorum E et M neglecta curuatura distantiae ab axe AB erunt $= \frac{1}{2}e \cos. \omega^2$, quarum summa $e \cos. \omega^2$ dabit dimidiam crassitiem vnus den-

tis, unde tota crassities erit $= 2e \cos. \omega^2$, quae autem ob adiectam particulam Ee aliquantillum erit maior: ex quo quantitas $2e \cos. \omega^2$ minor esse debet quam $\frac{1}{2}e$, ideoque $\cos. \omega^2 < \frac{1}{4}$, et $\cos. \omega < \frac{1}{2}$, quocirca angulum $ACR = \omega$ maiorem 60° capi oportet, neque ergo hic arcus amplius arbitrio nostro relinquitur.

26. Perinde se res habet quando arcus ECM et FCN non ex centris R et S sed ex aliis punctis P et Q supra definitis describuntur. Sumta enim littera u negatiua, fit

$$CP = a \cos. \omega + \frac{a a \cos. \omega}{u - a} = CR \left(1 + \frac{a}{u - a} \right) \quad \text{et}$$

$$CQ = b \cos. \omega - \frac{b b \cos. \omega}{b + u} = CS \left(1 - \frac{b}{b + u} \right)$$

ac centris P et Q descriptis arcubus ECM et FCN pro eorum amplitudine esse debet:

$$CE = CM = CR. \frac{180^\circ}{m} = \frac{1}{2} e \cos. \omega \quad \text{et}$$

$$CF = CN = CS. \frac{180^\circ}{n} = \frac{1}{2} e \cos. \omega$$

ob $Ca = Cb = e = a. \frac{360}{m} = b. \frac{360}{n}$ et $CR = a \cos. \omega$ atque $CS = b \cos. \omega$. Hinc ubicunque puncta P et Q superiori determinationi conformiter accipiantur, arcus ECM et FCN eandem magnitudinem $= e \cos. \omega = \frac{CR}{CA}$. Ca habere debent ex quo uti casu praecedente crassities singulorum dentium prodit $= 2e \cos. \omega^2$ neglectis particulis Ee et Ff , unde ut ibi angulus ω maior esse debet quam 60° . Tum vero

vero longitudo dentis cuiusque *ep* maior esse debet quam $e \cos. \omega \sin. \omega = \frac{1}{2} e \sin. 2 \omega$.

27. Quantitatem *u* ita accipere licet, vt ambo centra P et Q a puncto C aequaliter remouean-
tur, radiique CP et CQ fiant inter se aequales,
vnde commodissima dentium constructio peti vide-
tur, propterea quod, dum ambo arcus ECM et
FCN aequae fiunt curui, neuter nimis erit curuus
quod eueniret, si radii CP et CQ essent inaequa-
les; tum enim alteruter necessario foret minor. Sta-
tuamus ergo $CP = CQ$ seu $\frac{au \cos. \omega}{u-a} = \frac{bu \cos. \omega}{b+u}$, erit

$u = \frac{2ab}{b-a}$, et $u-a = \frac{a(c+b)}{b-a}$, vnde $CP = CQ = \frac{2ab \cos. \omega}{a+b}$

seu $CP = CQ = \frac{2CR \cdot CS}{CR+CS}$ Quare super recta RS in Tab.VIII.
Fig. 9.

I bisecta describatur circulus, et ex C applicetur
recta CK ipsius radio aequalis, qua in L producta,
capiatur $CP = CQ = CL$, atque centris P et Q
per punctum C describantur arcus ECM et FCN,
ex quibus vt ante dentes vtriusque rotae formabun-
tur, qui inter se erunt aequales, quantum quidem
rotarum inaequalitas permittit.

28. Hinc nanciscimur istam constructionem Fig. 10.
dentium: Recta iungente rotarum centra AB ita in
C diuisa, vt sit AC ad BC vt dentium numerus
rotae A ad dentium numerum rotae B, per C cen-
tris A et B describantur circuli, qui in punctis C,
a, *a'*, *a*, *a'* et C, *b*, *b'*, *b*, *b'* pro numero den-
tium in partes aequales diuidantur. Tum per C

agatur recta RS cum AB angulum 60° vel aliquanto maiorem constituens, in quam ex A et B demissis perpendicularis AR et BS, capiatur $CP = CQ = \frac{2CR \cdot CS}{RS}$, et centris P et Q per C describantur arcus circulares ECM et FCN, in C bisecti, ut fit uterque totus arcus ECM vel FCN ad arcum Ca vel Cb ut CR ad CA seu in ratione subdupla, si quidem angulus ACR sit 60° . Vtrinque adiaciatur exigua particula, quae nunquam ad contactum perueniat, et circa EA et FB ad alteram partem similes figurae describantur, eritque MCEM dens rotae A et NCFN dens rotae B, tum igitur nil aliud restat, nisi ut in singulis punctis a, a', a, a' itemque b, b', b, b' similes figurae extruantur, hocque modo utraque peripheria dentibus compleatur.

Accuratio determinatio figurae dentium.

29. Praecedens figurae dentium determinatio proxime tantum satisfacit, quoniam vtrinque figuram circularem assumimus, perspicuum autem est, si altera sit arcus circularis, alteram re vera fore curvam satis complicatam, cuius loco arcum circuli osculantis assumimus. Quo igitur hoc negotium accurate prosequamur, ex praecedentibus repetamus formulas principales, quae sunt $p \sin \Phi = a \sin \omega$ et

Tab. V.
et VI.
Fig. I.
et 5.

et $q \sin. \psi = b \sin. \omega$, seu $AR = a \sin. \omega$ et $BS = b \sin. \omega$
 tum vero $r + s + p \cos. \phi + q \cos. \psi = (a + b) \cos. \omega$,
 seu $RS = (a + b) \cos. \omega$ quae formulae etiam imme-
 diate ex figura consequantur, cum AR et BS sint
 perpendicularia ex punctis A et B in rectam RS per
 T pro libitu ductam demissa, OR autem et OS
 sunt rectae ad curvas ambas normales. Quodsi iam
 angulus ω statuatur constans, erunt quoque perpen-
 dicula AR et BS constantia, ideoque vtraque cur-
 va EOM et FON ex evolutione circuli nata, illa
 nempe ex circulo, qui centro A radio AR, haec
 vero ex circulo qui centro B radio BS describitur,
 quae curvae cum sint descriptae facillime, solutionem
 commodissimam praebere videntur.

30. Sumto autem angulo ω constante erit
 differentiando:

$$dp = \frac{-p d\phi \cos. \phi}{\sin. \phi} \text{ et } dq = \frac{-q d\psi \cos. \psi}{\sin. \psi}, \text{ tum vero}$$

$$dr + ds = \frac{p d\phi \cos. \phi^2}{\sin. \phi} - \frac{q d\psi \cos. \psi^2}{\sin. \psi} - p d\phi \sin. \phi - q d\psi \sin. \psi = 0.$$

At est $dr = -dp \cos. \phi$ et $ds = -dq \cos. \psi$, unde

$p d\phi \sin. \phi + q d\psi \sin. \psi = 0$, seu $ad\phi + bd\psi = 0$,
 quod quidem per se patet. Tum vero est $d\zeta = -d\phi$.

Iam dum rota A angulo $d\zeta$ gyratur, in dente eius
 punctum contactus ex O in o transit, vt fit Oo

$$= r d\phi + \frac{dr \sin. \phi}{\cos. \phi} = r d\phi - dp \sin. \phi = r d\phi + p d\phi \cos. \phi$$

$$= d\phi \cdot RO = -RO \cdot d\zeta. \text{ In dente autem alterius}$$

rotae punctum contactus ex O in ω transfertur, vt

F f 3

fit

fit $O\omega = -SO \cdot d\eta$, estque $ad\zeta = bd\eta$. Vnde si $ad\zeta$ denotet distantiam dentium in vtraque rota, magnitudo arcus dentem rotæ A constituentis erit $= RO \cdot d\zeta$ et magnitudo arcus dentem rotæ B constituentis $= SO \cdot d\eta$, vnde magnitudo dentium definitur, vbi notari oportet, angulum ω tantum accipi debere, vt crassities vnico dentis dimidium intervallum duorum dentium non superet.

Tab. VIII.

Fig. II.

31. Hoc modo adhuc istud lucramur, vt vtriusque rotæ dentes seorsim delineare possimus. Diuisa enim centrorum distantia AB in ratione reciproca motuum angularium in C, radio AC describatur circulus secundum dentium numerum in partes aequales diuidendus, cuiusmodi pars vna sit CC', tum sub dato angulo ω , quo etiam in altera rota est vtendum, ducatur recta CR, in eamque ex A demittatur perpendicularum AR, quo tanquam radio nouus circulus illi concentricus describatur, pariter ab R vtrinque secundum dentium numerum diuidendus, cuiusmodi pars sit RR', quæ autem singulæ denuo bisecentur in r, r' . Deinde recta RC cum ad circulum interiorem inuoluatur vsque ad r , tum vero euoluatur vsque ad r' , quo pacto altera facies dentis ECM describitur, similique modo per C' dentis sequentis E' C' M'. Denique sumto arcu Cc minore semisse arcus CC' per c modo inuerso ducatur curua ecm , itemque $e' c' m'$, sicque
nisi

nisi binae curvae se decussent clausis spatiosis Ee ,
 $E'e'$ habebitur integri dentis figura $MEem$: ab
 m ad M' autem rotam profundius incidi conuenit.
 Ceterum ne punctum e in E incidat, vel adeo
 praetereat, cauetur angulum ACR satis magnum
 accipiendo; quo maior enim assumitur, eo mino-
 rem profunditatem dentes obtinebunt.