

---



---

 DELLA FIGURA DEL GORGO

*Che la Natura forma in un vaso cilindrico ripieno d'acqua, nel centro del cui fondo sia aperto un foro circolare.*

Del Sig. Co. GIORDANO RICCATI.

I. **N**ELL'Annotazione allo Schediasma XXXVI. del Co. *Jacopo Riccati* mio Padre contenuto nel Tomo III. delle sue Opere ho determinato la figura del gorgo *SMEFNT* (Fig. I.), che si genera girando intorno all'asse *ZG* la curva *SME*, la cui equazione  $y\sqrt{g}$ , nella quale le sezioni circolari  $MN=y$ ,  $EF=c$ ,  $ST=b$ , ed inoltre le linee  $IG=g$ ,  $IZ=\frac{gc^2}{b^2}$ ,  $IO=x$ . Ho dedotta questa figura dalla supposizione, che la velocità dell'acqua nel gorgo si acceleri colla legge dei gravi cadenti per la linea del piombo. Chiamata *u* la velocità, colla quale l'acqua sgorga dal foro, ho dimostrato, che la forza viva dell'acqua contenuta nel gorgo s' eguaglia a  $(\frac{2}{3}gc + \frac{\frac{1}{2}gc^2}{b^2}) \cdot \frac{u^2}{2}$ .

II. Sia  $HG=a$  l' altezza del vaso,  $HQ=s$  lo spazio minimo, per cui è discesa l'acqua, e per conseguenza l'acqua uscita dal vaso sia  $bs$ , la quale si è conformata in un cilindro  $cz$ , la cui bale  $EF=c$ , e la lunghezza  $z=\frac{bs}{c}$ .

Se nella citata Annotazione, che suppone minimo il foro  $EF=c$ , non avessi trascurato alcune quantità relativamente nulle, ed avessi ridotto le formole alle misure conosciute, farei pervenuto alle due seguenti

$$\frac{\sqrt{(4sbs)}}{\sqrt{\left(\frac{ac^2 - gc^2 - sc^2}{b} + bs + \frac{2}{3}gc + \frac{\frac{1}{2}gc^2}{b^2}\right)}} = u$$

$$\frac{\sqrt{(4acz)}}{\sqrt{\left(\frac{ac^2 - gc^2}{b} - \frac{zc^2}{b^2} + cz + \frac{2}{3}gc + \frac{1}{2}\frac{gc^2}{b^2}\right)}} = u,$$

nelle quali  $z$  significa lo spazio scorso in un minuto secondo da un grave, che liberamente discende. Dalla sovrafcritta seconda formola si comprende, che se l' altezza  $IG = g$  del gorgo nell' ipotesi del foro  $c$  minimo non è infinitamente minore di  $z$ , l' acqua ch' esce dal foro non giungerà mai ad acquistare la velocità  $\sqrt{(4ca)}$  propria di un grave disceso dall' altezza  $HG = a$ . L' esperienza c' insegna, che l' altezza del gorgo è finita, ed oltre a ciò se fosse infinitesima, il moto dell' acqua incontrerebbe una gran resistenza pel fregamento del fondo del vaso.

III. Bisogna dunque assegnare al gorgo una figura, da cui s' inferisca nell' ipotesi del foro minimo, che a  $z$  infinitamente picciola corrisponda  $u = \sqrt{(4ca)}$ , quantunque  $g$  sia finita. Tagliata  $Oo = dx$ , e chiamata  $W$  la velocità confacente alla sezione  $MN = y$ , ne risulta la forza viva dello strato

d' acqua  $ydx$  uguale a  $ydx \cdot \frac{W^2}{2}$ . Ma stando le velocità  $u$ ,  $W$  in ragione inverfa delle sezioni  $EF = c$ ,  $MN = y$ , ci si presenta l' analogia  $y : c :: u : W$ , da cui si deduce il valore di  $W = \frac{cu}{y}$ , che sostituito mi dà la predetta forza viva  $= \frac{c^2 dx}{y} \cdot \frac{u^2}{2}$ , e conseguentemente la forza viva della porzione

$SMNT$  dell' acqua contenuta nel gorgo  $= \frac{c^2 u^2}{2} \int \frac{dx}{y}$ . Notato che la velocità  $u$  si dee considerare costante, cercandosi la forza viva dell' acqua nel gorgo, mentre alla sezione  $EF = c$  compete la velocità  $u$ . Avremo pertanto generalmente le due formole

$$\frac{\sqrt{(4abz)}}{\sqrt{\left(\frac{ac^2 - gc^2 - sc^2}{b} + bz + c^2 \int \frac{dx}{y}\right)}} = u$$

$$\frac{\sqrt{(4acz)}}{\sqrt{\left(\frac{ac^2 - gc^2}{b} - \frac{zc^2}{b^2} + cz + c^2 \int \frac{dx}{y}\right)}} = u$$

Se supposto minimo il foro  $c$ , sia per esempio  $z = c^{2.2}$ , dovranno in riguardo a  $cz = c^{3.2}$  trascurarsi i termini  $\frac{ac^2 - gc^2}{b} - \frac{zc^2}{b^2}$ , e quando anche  $c^2 \int \frac{dx}{y}$  sia infinitamente minore di  $cz = c^{3.2}$ , ne proverrà  $u = \sqrt{(4ca)}$ .

IV. Afferma l' Ab. *Vincenzo Riccati* mio fratello nella Lettera XIX. intorno ai *Principj della Meccanica*, che per mancanza di dati non ci è permesso di determinare la figura del gorgo. Or ecco il dato da me scoperto, col mezzo del quale stabilisco la mentovata figura. La gravità fa ogni sforzo, acciocchè l' acqua  $cz$ , che scaturisce dal foro, acquisti la massima velocità  $u$ . S' otterrà ciò, quando essendo date l'altre grandezze, sia minima  $\int \frac{dx}{y}$ . La natura dunque preferirà quella figura di gorgo, rispettivamente a cui sia minima  $\int \frac{dx}{y}$ , e per conseguenza ancora tale  $\frac{dx}{y}$ , formandosi da infiniti elementi minimi un minimo tutto.

V. Fa di mestieri adunque il ricorrere al metodo delle *Variazioni*. Sia *SME* (Fig. 2.) la curva, che girandosi intorno all'asse *ZG* generi la cercata figura del gorgo *SMEFNT*, e sieno come sopra le sezioni circolari  $ST = b$ ,  $EF = c$ ,  $MN = y$ , e le linee  $ZG = g$ ,  $ZO = x$ ,  $Oo = dx$ . Le variazioni della curva *SME* vengano determinate dalla curva *SiE*, e la variazione della sezione  $MN = y$  si eguaglierà alla zona circolare descritta coi raggi  $OM$ ,  $Oi$ , la cui larghezza  $Mi$ . Dinotando le variazioni col segno  $\delta$ , sarà la predetta variazione  $= \delta y$ . Segnata di più  $Oo = dx$ , da  $oK = \delta dx$  venga espressa la sua variazione. La proprietà di minimo, che compete all' elemento  $\frac{dx}{y}$ , esige che sia nul-

la la sua variazione, onde s' abbia  $\frac{dx}{y} = \frac{dx + \delta dx}{y + \delta y}$ . Ne segue per conseguenza, che debba avverarsi l' analogia  $dx : \delta dx :: y : \delta y$ , e che perciò ne risulti  $y \delta dx = dx \delta y$ . Ma si fa essere  $\delta dx = d\delta x$ ; dunque  $y d\delta x = dx \delta y$ . Di questa formola ne faremo uso in progresso al numero VII.

VI. Ripigliata per mano la formola  $\frac{c^i dx}{y}$ , ne prendo le differenze espresse per  $\delta$  indice delle variazioni, e mi si presenta  $\frac{c^i \delta dx}{y} - \frac{c^i dx \delta y}{y^2} = 0$ , e conseguentemente ancora

$\int \frac{c^i \delta dx}{y} - \int \frac{c^i dx \delta y}{y^2} = 0$ , ovvero  $\int \frac{c^i d\delta x}{y} - \int \frac{c^i dx \delta y}{y^2} = 0$ , ponendo in luogo di  $\delta dx$  la grandezza eguale  $d\delta x$ . Pel metodo delle integrazioni per parti si trova  $\int \frac{c^i d\delta x}{y} = \frac{c^i \delta x}{y} + \int \frac{c^i dy \delta x}{y^2}$ , e perciò l' equazione precedente si cangia così

$$(A) \int \left( \frac{c^i dy}{y^2} \cdot \delta x \right) - \int \left( \frac{c^i dx}{y} \cdot \delta y \right) + \frac{c^i}{y} \cdot \delta x = 0$$

Da questa formola si caverà primieramente l' equazione indefinita

$$(B) \frac{c^i dy}{y^2} \cdot \delta x - \frac{c^i dx}{y} \cdot \delta y = 0$$

ed in oltre l' equazione determinata

$$(C) \frac{c^i}{y} \cdot \delta x = 0.$$

VII. Per liberarci frattanto nell' equazioni trovate dalle Hh

differenze indeterminate  $\delta x$ ,  $\delta y$ , esaminò se per la natura del Problema v'abbia fra loro qualche relazione. E primieramente per la formola (B) trovo  $\frac{c^2 dy \delta x}{y^2} = \frac{c^2 dx \delta y}{y^2}$ , e divi-

dendo per  $\frac{c^2}{y^2}$ ,  $dy \delta x = dx \delta y$ . Ma al fine del numero V. ho

scoperto  $y d \delta x = dx \delta y$ ; dunque  $dy \delta x = y d \delta x$ , e perciò

$\frac{dy}{y} = \frac{d \delta x}{\delta x}$ , ed integrando  $\log. y = \log. \frac{\delta x}{dx}$ , prendendo  $dx$  in

qualità di costante. Quindi  $y = \frac{\delta x}{dx}$ , e finalmente  $\delta x = y dx$ .

Si sostituiscia questo valore nella formola  $dy \delta x = dx \delta y$ , e si troverà  $y dy dx = dx \delta y$ , e poscia  $\delta y = y dy$ . Per la qual cosa sono resi noti i valori delle due differenze indeterminate.

$$\delta x = y dx$$

$$\delta y = y dy$$

Scorgeremo a chiaro lume essere stati rettamente determinati i valori di  $\delta x$ ,  $\delta y$ , se differenziando la formola  $\delta x = y dx$ , considerata costante  $dx$ , come s'è fatto nella predetta determinazione, onde s'abbia  $d \delta x = dx dy$ , si sostituiscano i valori di  $d \delta x$ , e di  $\delta y$  nell'equazione  $y d \delta x = dx \delta y$  scoperta al fine del numero V. Effettuata la sostituzione, troveremo giustamente  $y dy dx = y dy dx$ .

VIII. Surrogati i valori di  $\delta x$ ,  $\delta y$  nella formola (A), ci si affaccierà

$$(A) \int \left( \frac{c^2 dy}{y^2} \cdot y dx \right) \\ - \int \left( \frac{c^2 dx}{y^2} \cdot y dy \right) \\ + \frac{c^2}{y} \cdot y dx = 0.$$

Si faccia la riflessione, che gli elementi delle due sommatorie sono eguali a due quantità identiche affette da segni contrarj, e che perciò l'aggregato delle due sommatorie ef-

fer dee = 0. E poichè la somma dei tre termini della formola (A') esser dee uguale a nulla, addiviene che sia il terzo termine  $c'dx = 0$ . Il perchè farà nullo l'elemento della seconda sommatoria  $\frac{c'dx}{y^2} \cdot ydy = 0 \cdot \frac{dy}{y}$ , e per conseguenza anche quello della prima.

Avverto in oltre, che dalla formola determinata (C)

$\frac{c^2}{y} \cdot dx = c'dx = 0$  si raccoglie  $x = \frac{K}{c}$ . Ora  $x$  ha due valori costanti, cioè a dire  $x = 0$  nel punto Z,  $x = g$  nel punto G; e quindi si avrà  $K = \int c^2 \cdot 0$ . Ai due valori di  $x = \int c^2 \cdot g$  corrispondono altrettanti valori di  $y = \begin{cases} b = ST \\ c = EF \end{cases}$ .

IX. Stabilisce il ch. Sig. Luigi de la Grange nel Tomo II. dell' Accademia di Torino pag. 176, che se  $dx$ ,  $dy$  sono assolutamente indipendenti l'una dall'altra, si faranno i coefficienti di ciascuna d'esse uguali a zero. Benchè non si avveri questa indipendenza nel nostro caso, ci è nulladimeno permesso di supporre nella formola (B), che sieno

$\frac{c'dx}{y^2} = 0$ ,  $\frac{c'dy}{y^2} = 0$ , ma non già congiuntamente, onde quan-

do  $\frac{c'dx}{y^2} = 0$ , sia parimente  $\frac{c'dy}{y^2} = 0$ . Vediamo cosa succederrebbe ammettendo, che  $\frac{c'dx}{y^2}$ ,  $\frac{c'dy}{y^2}$  si riferiscano in proporzione finita. Se  $\frac{c'dx}{y^2} = 0$ , farà parimente  $\frac{Fc'dx}{y^2} = 0$ , e

perciò secondo la premessa supposizione  $\frac{c'dy}{y^2} = \frac{Fc'dx}{y^2}$ , e di-

videndo per  $\frac{c^2}{y^2}$ ,  $dy = Fdx$ , ed integrando  $y + H = Fx$ . Si

risulta, che quando  $x = ZG = g$ , è  $y = EF = c$ . Il perchè

$c + H = Fg$ , e quindi  $H = Fg - c$ . Fatto uso di questo valore, si scoprirà  $y + Fg - c = Fx$ . E poichè quando  $x = 0$ ,

esser dee  $y = ST = b$ , ne risulta  $b + Fg - c = 0$ , e conse-

guentemente  $\frac{b-c}{g} = -F$ . Troveremo dunque finalmente

$$y - \left(\frac{b-c}{g}\right) \cdot g - c = -\left(\frac{b-c}{g}\right) \cdot x, \text{ ossia}$$

$\left(\frac{b-c}{g}\right) \cdot (g-x) + c = y$ , la qual formola si riduce a quest'

altra  $\left(\frac{b-c}{g}\right) \cdot \left(\frac{bg}{b-c} - x\right) = y$ . Posti i raggi  $SZ = r$ ,

$EG = q$ ,  $MO = p$ , onde sieno  $b = nr^2$ ,  $c = nq^2$ ,  $y = np^2$ , ci si presenterà  $\left(\frac{r^2 - q^2}{g}\right) \cdot \left(\frac{gr^2}{r^2 - q^2} - x\right) = p^2$ , equazione alla

parabola conica, il cui parametro  $= \frac{r^2 - q^2}{g}$ , che girata intorno all' asse  $ZG$  genera il gorgo.

X. Ripigliata la formola  $\left(\frac{b-c}{g}\right) \cdot \left(\frac{bg}{b-c} - x\right) = y$ , fo-

stituisco nella formola  $\frac{c^2 u^2}{2} \cdot \int \frac{dx}{y}$  dinotante la forza viva

dell'acqua contenuta nella porzione di gorgo  $SMNT$  in cambio di  $y$  lo scoperto valore, e trovo

$$\frac{gc^2}{b-c} \cdot \frac{u^2}{2} \int \frac{dx}{\frac{bg}{b-c} - x} = \frac{gc^2}{b-c} \cdot \frac{u^2}{2} \cdot \log. \frac{K}{\frac{bg}{b-c} - x}$$

$x = ZO = 0$ ,  $\log. \frac{K}{\frac{bg}{b-c} - x} = 0$ ; perchè in tal caso è nulla la

forza viva dello strato nullo  $SMNT$ ; dunque supponendosi

$l = 0$ , dovrà essere  $K = \frac{bg}{b-c}$ , e conseguentemente

$$\frac{gc^2}{b-c} \cdot \frac{u^2}{2} \cdot \log. \left( \frac{\frac{bg}{b-c}}{\frac{bg}{b-c} - x} \right) \text{ farà la forza viva dell'acqua con-}$$

tenuta nella porzione di gorgo  $SMNT$ . Ponendo  $x = g = ZG$ ,

avremo la forza viva del gorgo intero

$$SMEFNT = \frac{gc^2}{b-c} \cdot \frac{u^2}{2} \cdot \log. \left( \frac{\frac{bg}{b-c}}{bg-g} \right) = \frac{gc^2}{b-c} \cdot \frac{u^2}{2} \cdot \log. \frac{b}{c}, \text{ la}$$

qual dovrebbe esser minima nella supposizione, che sieno date le quantità  $b, c, g, u$ .

XI. Nelle due formole generali, che si leggono al numero III, si sostituiscia in vece di  $c^2 \int \frac{dx}{y}$  il rinvenuto valore

$\frac{gc^2}{b-c} \cdot \log. \left( \frac{b}{c} \right)$ , e prenderanno esse il seguente aspetto

$$\frac{\sqrt{(4tabs)}}{\sqrt{\left( \frac{ac^2 - gc^2 - sc^2}{b} + bs + \frac{gc^2}{b-c} \cdot \log. \left( \frac{b}{c} \right) \right)}} = u$$

$$\frac{\sqrt{(4tacz)}}{\sqrt{\left( \frac{ac^2 - gc^2}{b} - \frac{zc^2}{b^2} + cz + \frac{gc^2}{b-c} \cdot \log. \left( \frac{b}{c} \right) \right)}} = u$$

Ho già osservato al numero III. che supposto minimo il foro  $EF = c$ , e fatto  $z = c^{1/2}$ , svaniscono i termini  $\frac{ac^2 - gc^2}{b}$

$-\frac{zc^2}{b^2}$ , ed ora fa d' uopo provare, ch' è parimente trascurabile il termine  $\frac{gc^2}{b-c} \cdot \log. \left( \frac{b}{c} \right)$ . Per la natura della logistica

il logaritmo d' un numero infinito  $= \frac{b}{c}$  è immensamente minore d' esso numero. Dimostro presentemente che

$\log. \left( \frac{b}{c} \right)$  è più picciolo infinitamente di  $\frac{b^{1/4}}{c^{1/4}}$ . Si prendano

fra 1, e  $\frac{b}{c}$  tre medie continue proporzionali  $\frac{b^{3/4}}{c^{3/4}}, \frac{b^{1/2}}{c^{1/2}}, \frac{b^{1/4}}{c^{1/4}}$ ,



$\frac{b^{1:4}}{c^{1:4}}$ , e se fosse  $\log. \left(\frac{b}{c}\right) = \frac{b^{1:4}}{c^{1:4}}$ , ai detti numeri dovrebbero adattarsi i logaritmi  $\frac{1}{4} \cdot \frac{b^{1:4}}{c^{1:4}}$ ,  $\frac{1}{2} \cdot \frac{b^{1:4}}{c^{1:4}}$ ,  $\frac{3}{4} \cdot \frac{b^{1:4}}{c^{1:4}}$ , e perciò il numero infinito  $\frac{b^{1:4}}{c^{1:4}}$ , ed il logaritmo corrispondente

$\frac{1}{4} \cdot \frac{b^{1:4}}{c^{1:4}}$  spetterebbero ad un infinito dello stesso grado, il che si oppone alla natura della logaritmica. Ma quantunque fosse  $\log. \left(\frac{b}{c}\right) = \frac{b^{1:4}}{c^{1:4}}$ , e  $\frac{gc^2}{b-c} \cdot \log. \left(\frac{b}{c}\right) = \frac{gc^2}{b-c} \cdot \frac{b^{1:4}}{c^{1:4}} = \frac{gb^{1:4}}{b-c} \cdot c^{7:4}$ , questo termine merita di esser negletto a confronto di  $cx = c^{1:4}$ ; dunque tanto più dovrà trafandarsi la quantità immensamente minore  $\frac{gc^2}{b-c} \cdot \log. \left(\frac{b}{c}\right)$ . Per la qual cosa quando l'acqua uscita dal foro avrà scorso uno spazio  $z = c^{1:4}$  proporzionale al diametro del foro stesso, farà essa pervenuta alla velocità  $u = \sqrt{(4za)}$ , benchè sia finita l'altezza  $g$  del gorgo.

XII. Se frattanto il foro  $EF = c$  fosse infinitesimo, l'acqua non uscirebbe dal vaso. Fa di mestieri adunque al minimo matematico sostituire il minimo foro fisico, e s'otterrà che l'acqua dopo avere scorso fuori del buco il picciolo spazio  $z$ , abbia fatto acquisto d'una velocità, che molto si accosterà a  $\sqrt{(4za)}$ . Sia per esempio  $b = 3600$ ,  $c = 1$ , il che richiede che i diametri di queste sezioni circolari si corrispondano in ragione di  $60 : 1$ . Sia in oltre  $a = 60$ ,  $g = 40$ ,  $z = 1$ . Avremo l'iperbolico  $\log. \left(\frac{b}{c}\right) = \log. 3600 = 8$ , 18869. Nella formola esprime la velocità  $u$  per  $z$ , e per le costanti si può fisicamente neglizere  $\frac{zc^2}{b^2}$ , e supporre  $b - c = b$ . Sarà dunque sostituendo i valori stabiliti

$$\frac{\sqrt{(4za)}}{\sqrt{\left(\frac{20}{3600} + 1 + \frac{40}{3600}\right) \cdot 8, 18869}} = u, \text{ e perciò}$$

$$\frac{V(4ia).60}{V(3947,5476)} = V(4ia). \frac{60,00}{62,82} = u,$$

e profissamente  $V(4ia). \frac{21}{22} = u$ . Il perchè nell' esempio

propofito dopo che l' acqua ufcita pel foro ha fcorfo lo spazio  $z=1$ , la fua velocità cala foltanto la vigefima feconda parte da quella d' un grave verticalmente difcefo dall' altezza  $a=60$ . Se aveffi fuppofto minore l' altezza del gorgo

ponendo  $g=20$ , avrei trovato  $V(4ia). \frac{60,00}{61,67} = u$ , e prof-

ffimamente  $V(4ia). \frac{36}{37} = u$ , dimodochè la velocità  $u$  fi approffimerebbe maggiormente a  $\sqrt{4ia}$ .

XIII. Ora ecco ciò che ho raccolto dalla mentovata fup-

poftione, che  $\frac{c^2 dx}{y^2}$ ,  $\frac{c^2 dy}{y^2}$  fi riferifcano in proporzione fini-

ta. Ma per dir il vero la forza viva dell' acqua contenuta

nel gorgo generato dalla porzione della parabola  $SME$ , che

$s'$  è girata intorno all' afse  $ZG$ , non è la minima. Mi ferva

di prova il cercare la forza viva dell' acqua, che riempie

il gorgo prodotto dal girare la porzione d' elliffe conica

$SME$  intorno all' afse  $ZG$ . Ritenute le fopra stabilite de-

nominazioni, onde fieno le fezioni circolari  $ST=b=nr^2$ ,

$EF=c=nq^2$ ,  $MN=y=np^2$ , e di più il femiaffe  $ZV=e$ ,

l' altezza del gorgo  $ZG=g$ , l' affiffa  $ZO=x$ , la fua fluffione

$Oo=dx$ , offervo che per la natura dell' elliffe abbiamo

$\frac{r^2}{e^2} \cdot (e^2 - x^2) = p^2 = \frac{y^2}{n}$ , e quindi  $\frac{nr^2}{e^2} \cdot (e^2 - x^2) = b \cdot \left(\frac{e^2 - x^2}{e^2}\right) = y$ .

Ma quando  $y=c=EF$ , è  $ZG=x=g$ ; dunque

$b \cdot \left(\frac{e^2 - g^2}{e^2}\right) = c$ , e perciò  $e^2 = \frac{bg^2}{b-c}$ ,  $e = g \cdot \frac{\sqrt{b}}{\sqrt{b-c}}$ . Nel-

la formola generale  $\frac{c^2 u^2}{2} \int \frac{dx}{y}$  efrimente la forza viva dell'

acqua contenuta nella porzione  $SMNT$  del gorgo fi collochi

in cambio di  $y$  il rinvenuto valore, e ci fi prefterà la det-

ta forza viva  $= \frac{e^2 c^2}{b} \cdot \frac{u^2}{2} \int \frac{dx}{e^2 - x^2} = \frac{ec^2}{2b} \cdot \frac{u^2}{2} \int \left( \frac{dx}{e+x} + \frac{dx}{e-x} \right)$   
 $= \frac{ec^2}{2b} \cdot \log. \left( \frac{e+x}{e-x} \right) \cdot \frac{u^2}{2}$ . Non c'è bisogno di aggiunger costante; perchè supponendosi  $\log. 1 = 0$ , quando nel sito  $ST$  l'assisa  $ZO = x = 0$ , ne risulta rettamente la forza viva  $\frac{gc^2}{2b} \cdot \log. 1 \cdot \frac{u^2}{2} = 0$ .

Sostituito nella nostra formola in luogo di  $e$  il suo valore

$g \cdot \frac{\sqrt{b}}{\sqrt{(b-c)}}$ , scopriremo la mentovata forza viva

$$= \frac{gc^2}{2b} \cdot \frac{\sqrt{b}}{\sqrt{(b-c)}} \cdot \log. \left( \frac{\frac{g \cdot \sqrt{b}}{\sqrt{(b-c)}} + x}{\frac{g \cdot \sqrt{b}}{\sqrt{(b-c)}} - x} \right) \cdot \frac{u^2}{2}, \text{ e posta}$$

$x = ZG = g$ , ne proverrà la forza viva di tutta l'acqua contenuta nel gorgo  $= \frac{gc^2}{2b} \cdot \frac{\sqrt{b}}{\sqrt{(b-c)}} \cdot \log. \left( \frac{\frac{g \cdot \sqrt{b}}{\sqrt{(b-c)}} + g}{\frac{g \cdot \sqrt{b}}{\sqrt{(b-c)}} - g} \right) \cdot \frac{u^2}{2}$

$= \frac{gc^2}{2b} \cdot \frac{\sqrt{b}}{\sqrt{(b-c)}} \cdot \log. \left( \frac{\sqrt{b} + \sqrt{(b-c)}}{\sqrt{b} - \sqrt{(b-c)}} \right) \cdot \frac{u^2}{2}$ , la qual formola vale per qualunque misura del foro  $c$ . Che se lo stesso sia minimo o matematicamente, o anche fisicamente in riguardo a  $b$ ; sarà  $\sqrt{(b-c)} = \sqrt{b} - \frac{c}{2\sqrt{b}}$ , e la formola si modificherà nel modo seguente

$$\frac{gc^2}{2b} \cdot \frac{\sqrt{b}}{\sqrt{b - \frac{c}{2\sqrt{b}}}} \cdot \log. \left( \frac{2\sqrt{b} - \frac{c}{2\sqrt{b}}}{c} \right) \cdot \frac{u^2}{2}$$

$$= \frac{gc^2}{2b} \cdot \frac{2b}{2b-c} \cdot \log. \left( \frac{4b-c}{c} \right) \cdot \frac{u^2}{2} = \frac{gc^2}{2b} \cdot \log. \left( \frac{4b}{c} \right) \cdot \frac{u^2}{2}. \text{ Una tal}$$

forza

forza viva è minore di quella  $\frac{gc^3}{b}$ .  $\log. \left(\frac{b}{c}\right)$  determinata al numero X; imperciocchè se il foro  $c$  è infinitesimo,  $\log. \left(\frac{4b}{c}\right) = \log. \left(\frac{b}{c}\right) + \log. 4$  si eguaglia a  $\log. \left(\frac{b}{c}\right)$ , e la forza viva dell'acqua nel gorgo ellittico è la metà di quella nel gorgo parabolico. Che se il foro è minimo finitamente, la prima forza viva farà alquanto maggiore della metà della seconda.

XIV. Supposti come sopra al numero XII.  $b=3600$ ,  $c=1$ ,  $a=60$ ,  $g=40$ ,  $z=1$ , ed essendo  $\log. \left(\frac{4b}{c}\right) = 9,57495$ , si troverà 
$$\frac{\sqrt{(4ia)}}{\sqrt{\left(\frac{20}{3600} + 1 + \frac{20 \cdot 9,57495}{3600}\right)}} = u$$
, e

ridotto il computo,  $\sqrt{(4ia)} \cdot \frac{60}{61,737} = u$ , o prossimamente 
$$\frac{\sqrt{(4ia)} \cdot \frac{35}{36}}{\sqrt{\left(\frac{40}{3600} + 1 + \frac{10 \cdot 9,57495}{3600}\right)}} = u$$
, e fatte le necessarie operazioni,  $\sqrt{(4ia)} \cdot \frac{60}{61,12} = u$ , o prossimamente

$\sqrt{(4ia)} \cdot \frac{54}{55} = u$ . Le scoperte velocità sono maggiori di quelle, che assegnati alle costanti gli stessi valori, abbiamo rinvenuto nella supposizione del gorgo parabolico; e per conseguenza col mezzo del gorgo ellittico si ottiene una più copiosa uscita d'acqua dal vaso.

XV. Ella è agevole da farsi la riflessione, che quanto più sono grandi le sezioni circolari  $MN=y$ , altrettanto cala la forza viva dell'acqua nel gorgo. Per restar convinti d'una

tal verità, basta il considerare la formola  $c^{\infty} \cdot \int \left( \frac{dx}{y} \right) \cdot \frac{u^2}{2}$ .  
 Ascenderebbero adeguatamente al massimo le dette sezioni,  
 se la curva *SME* accettasse l'equazione  $\frac{y^{\infty}}{e^{\infty}} \cdot (e^{\infty} - x^{\infty}) = p^{\infty}$ .

Non tralascio di notare, che la formola  $\frac{\sqrt{(4cabz)}}{\sqrt{(ac+bz)}} = u$  de-  
 terminata nel Problema I. della mentovata Annotazione, la  
 quale dipende dalla supposizione, che sia trascurabile la for-  
 za viva dell' acqua nel gorgo, è quella appunto, che con  
 somma approssimazione, e salva la legge di continuità, con-  
 viene coll' equazione  $\frac{y^{\infty}}{e^{\infty}} \cdot (e^{\infty} - x^{\infty}) = p^{\infty}$ . E vaglia il

vero, fintanto che (*Fig. 2.*)  $ZO = x$  cala da  $ZV = e$  per  
 una quantità finita, ed anche infinitesima dentro certi limi-  
 ti, come vedremo, sarà sempre  $x^{\infty}$  trascurabile rispettiva-  
 mente ad  $e^{\infty}$ , e perciò essendo  $SZ = r = MO = p$ , le due linee  
*SC*, *SM* coincideranno, e si potrà supporre, che il gorgo  
 principj ad una distanza picciolissima dal punto *G*, e che  
 conseguentemente sia trascurabile la forza viva dell' acqua,  
 che lo riempie. Prestando adunque dalle resistenze, la  
 sovrafcritta formola si dee preferire; perchè, paragonata coll'  
 altre, ci dà più grande il valore della velocità *u*.

XVI. Sia come sopra al numero XII.  $a = 60$ ,  $b = 3600$ ,  
 $c = 1$ ,  $z = 1$ , e dopo che l' acqua uscita dal foro avrà  
 scorso lo spazio  $z = 1$ , sarà fornita della velocità

$\sqrt{(4ia)} \cdot \frac{60}{\sqrt{(3660)}} = \sqrt{(4ia)} \cdot \frac{120}{121} = u$ , la qual è maggiore  
 delle due  $\sqrt{(4ia)} \cdot \frac{21}{22} = u$ ,  $\sqrt{(4ia)} \cdot \frac{36}{37} = u$  dipendenti dalla

figura parabolica del gorgo registrate al predetto numero  
 XII., e delle altrettante  $\sqrt{(4ia)} \cdot \frac{35}{36} = u$ ,  $\sqrt{(4ia)} \cdot \frac{54}{55} = u$   
 dipendenti dalla figura ellittica registrate al numero XIV.,  
 che suppongono l' altezza del gorgo, quella posta in primo  
 luogo = 40, e quella posta in secondo luogo = 20. Ma  
 quand' anche si fosse stabilito  $g = 1$ , si farebbe trovarlo

$\sqrt{(4ea)} \cdot \frac{109}{110} = u$  in riguardo alla figura parabolica, e

$\sqrt{(4ia)} \cdot \frac{113}{114} = u$  in riguardo alla figura ellittica; velocità

tutte e due minori della  $\sqrt{(4ia)} \cdot \frac{120}{121}$ .

XVII. Vediamo presentemente come dall'equazione

$\frac{r^\infty}{e^\infty} \cdot (e^\infty - x^\infty) = p^\infty$  si deduca analiticamente la formula

$\frac{\sqrt{(4atbx)}}{\sqrt{(ac+bx)}} = u$ , che suppone minimo il foro  $EF = c$ . Poi-

chè  $\frac{r^\infty}{e^\infty} \cdot (e^\infty - x^\infty) = p^\infty$ , farà parimente

$\frac{nr^a}{e^a} \cdot (e^\infty - x^\infty)^{2:\infty} = np^a$ : ma  $nr^a = b$ ,  $np^a = y$ ; dunque

$\frac{b}{e^a} \cdot (e^\infty - x^\infty)^{2:\infty} = y$ . Sia (Fig. 3.)  $ZV = K$  minima di

tal misura relativamente all'infinito  $\infty$ , che la sezione circolare  $ST$  s'adequi colla  $ST = b$ . Segno  $OV = t$ , ed essendo

$ZV = c$ ,  $ZO = x$ , ne proviene  $x = e - t$ . Supponendofi

$t$  infiniteesima, avremo  $x^\infty = e^\infty - \infty \cdot e^{\infty-1} \cdot t$ , e quindi

$e^\infty - x^\infty = \infty e^{\infty-1} \cdot t$ , e perciò  $\frac{b}{e^a} \cdot \frac{\infty^{2:\infty} \cdot e^{2:\infty} \cdot t^{2:\infty}}{e^{2:\infty}}$

$= \frac{b \cdot \infty^{2:\infty} \cdot e^{2:\infty}}{e^{2:\infty}} = y$ . Sarà pertanto la forza viva dell'acqua

contenuta nella porzione  $S'MNT$  del gorgo

$= c^2 \int \left( \frac{dx}{y} \right) \cdot \frac{u^2}{2} = e^{2:\infty} c^2 \int \left( \frac{-dt}{b \cdot \infty^{2:\infty} \cdot e^{2:\infty}} \right) \cdot \frac{u^2}{2}$ . Passo all'

integrazione, e trovo la detta forza viva

$= \frac{e^{2:\infty} \cdot c^2}{\infty^{2:\infty} \cdot b} \cdot \frac{\infty}{\infty - 2} \cdot (K^{\infty-2} - t^{\infty-2}) \cdot \frac{u^2}{2}$

$= \frac{e^{2:\infty} \cdot c^2}{\infty^{2:\infty} \cdot b} \cdot (K - t) \cdot \frac{u^2}{2}$ . Ho aggiunta la costante  $K$ , acciocchè si annulli la sommatoria, quando  $OV = t = ZV = K$ .

Nella formola  $\frac{b \cdot \infty^{2:00} \cdot e^{2:00}}{e^{2:00}} = y$  si ponga  $y = c$ , e ne pro-

verrà  $t = \frac{ec^{00:2}}{\infty \cdot b^{00:2}} = GV$ . Sostituito questo valore, ci si pre-

ferenterà la forza viva dell' acqua contenuta nella parte di gorgo  $SMEFNT = \frac{c^{2:00} c^2}{\infty^{2:00} \cdot b} \cdot \left( K - \frac{ec^{00:2}}{\infty \cdot b^{00:2}} \right) \cdot \frac{u^2}{2}$

$= \left( \frac{c^{2:00} c^2 K}{\infty^{2:00} \cdot b} - \frac{c^{2+2:00} c^{00:2+2}}{\infty^{2+2:00} \cdot b^{00:2+2}} \right) \cdot \frac{u^2}{2}$ . Ora quando  $t = K$ ,

$y = b$ , dunque per la formola  $\frac{b \cdot \infty^{2:00} \cdot e^{2:00}}{e^{2:00}} = y$  avremo

$\frac{b \cdot \infty^{2:00} K^{2:00}}{e^{2:00}} = b$ , e perciò  $K = \frac{c}{\infty}$ . Fatta la sostituzione,

ne, la detta forza viva riceverà la seguente espressione

$\left( \frac{c^2 e^{2+2:00}}{\infty^{2+2:00} \cdot b} - \frac{c^{00:2+2} \cdot e^{2+2:00}}{\infty^{2+2:00} \cdot b^{00:2+2}} \right) \cdot \frac{u^2}{2}$ . Supponendosi il foro

$c$  minimo, la quantità trascendentemente infinitesima

$\frac{c^2 e^{2+2:00}}{\infty^{2+2:00} \cdot b^{00:2+2}}$  è nulla in paragone di  $\frac{c^2 e^{2+2:00}}{\infty^{2+2:00} \cdot b} = \frac{c^2 e}{\infty b}$ ;

dunque la mentovata. forza viva  $= \left( \frac{c^2 e}{\infty b} \right) \cdot \frac{u^2}{2} = \frac{c^2 K}{b} \cdot \frac{u^2}{2}$ . Si

aggiunga la forza viva della parte  $SSTT$  del gorgo, che s' eguaglia ad  $(c - K) \cdot \frac{c^2}{b} \cdot \frac{u^2}{2}$ , o adequatamente a

$(g - K) \cdot \frac{c^2}{b} \cdot \frac{u^2}{2}$ , meritando d' essere trascurata la

$GV = \frac{ec^{00:2}}{\infty \cdot b^{00:2}}$ , e ne risulterà la forza viva di tutto il gorgo

$SMEFNT$  uguale a  $\left( (g - K) \cdot \frac{c^2}{b} + \frac{Kc^2}{b} \right) \cdot \frac{u^2}{2} = \frac{gc^2}{b} \cdot \frac{u^2}{2}$ .

Nella formola generale, che si legge al numero III.

$$\frac{V(4acz)}{\sqrt{\left( \frac{ac^2}{b} - \frac{gc^2}{b} - \frac{zc^2}{b^2} + cz + c^2 \int \frac{dx}{y} \right)}} = u$$
 si sostituiscia in cam-

bio di  $c^2 \int \frac{dx}{y}$  lo scoperto valore  $\frac{8c^2}{b}$ , e ci si presenterà, trafucurando il termine rispettivamente nullo  $\frac{2c^2}{b}$ , e fatte le convenienti riduzioni,  $\frac{\sqrt{(4+abxz)}}{\sqrt{(ac+bx)}} = u$ , ch' è quella stessa formula, che ho determinata nel Problema I. della più volte nominata Annotazione, supponendo minimo il foro  $c$ , e che si possa negligerre la forza viva dell' acqua, dalla quale il gorgo è riempuito.

XVIII. Ho detto al numero IX., che  $\frac{c^2 dx}{y^3}$ ,  $\frac{c^2 dy}{y^3}$  non possono congiuntamente uguagliarsi a nulla. In fatti stando  $\frac{c^2 dx}{y^3} : \frac{c^2 dy}{y^3} :: dx : dy$ , può accadere, che sia  $dy$  infinitamente minore di  $dx$ , o al contrario. Supponga  $dy = 0$  rispettivamente a  $dx$ ; e poichè  $-\frac{c^2 dy}{y^3} = 0$ , avremo integrando

$\frac{c^2}{y} = M$ : ma quando  $x = 0$ ,  $y = b$ ; dunque  $M = \frac{c^2}{b}$ , e perciò sempre  $y = b$ , e  $dy = 0$ , qualunque sia il valore di  $x$ ; dimodochè la linea retta  $JG$  è il luogo, che serve al minimo valore di  $c^2 \int \frac{dx}{y}$ . Lo stesso intento ottiene adeguatamente, come ho fatto vedere, l' ellisse di grado infinito  $\frac{y^\infty}{c^\infty} \cdot (c^\infty - x^\infty) = p^\infty$ , la quale di più osserva la legge di continuità, e fa transito gradatamente dalla sezione  $y$  alla  $c$ .

In oltre  $y = c$ , quando  $x = g$ ; dunque  $M = \frac{c^2}{c} = c$ , e per conseguenza  $y = c$ , qualunque sia il valore di  $x$ , e questa è la determinazione, che serve al massimo valore di  $c \int \frac{dx}{y}$ . Si conseguirebbe con somma approssimazione lo stesso, se la curva (Fig. 1.)  $SME$  fosse tale, che supposta minima



$ZO = x$ , la sezione  $MN = y$  s'adequasse alla sezione  $EF = c$ . In tal caso per tutto lo spazio  $OG$  si potrebbe considerer costante il valore di  $y = c$ , e la forza viva dell'acqua nel gorgo adeguatamente al massimo ascenderebbe, salva la legge di continuità.

XIX. La flussione  $\frac{c'dx}{y^2}$  dedotta anch' essa dalla formula indefinita (B) si può stabilire infinitamente minore di  $\frac{c'dy}{y^2}$ . Ciò posto si otterrebbe  $c'dx = 0$ , e quindi integrando  $c'x = N$ , e qualunque fosse la  $y$ , dovrebbe essere  $x = \frac{N}{c}$ , cioè uguale ad una costante. Richiedono le condizioni del Problema, che  $x$  possa ricevere due valori costanti  $x = 0$ ,  $x = g$ . Accettato il secondo, ad  $x = g$  si riferirebbe qualunque valore di  $y$  fra i limiti  $b$ ,  $c$ : ma per la formula  $-\frac{c'dy}{y^2} = 0$  a qualsivoglia grandezza di  $x$  fra il nulla, e  $g$  dee corrispondere  $y = b$ ; dunque resta determinato il gorgo (Fig. 3.)  $ECSTDF$ , in cui l'acqua è fornita della minima forza viva. Supposta  $x = 0$ , potrebbe  $y$  ricevere tutti i valori fra  $b$ , e  $c$ . E poichè per la formula  $-\frac{c'dy}{y^2} = 0$  esser dee sempre  $y = c$ , assegnato ad  $x$  qualunque valore fra il nulla e  $g$ ; ne proviene il gorgo  $SeEFFT$  (condotte  $Ec$ ,  $Ff$  parallele a  $GZ$ ) la cui acqua è dotata della massima forza viva.

XX. Le due supposizioni di  $-\frac{c'dy}{y^2} = 0$ ,  $\frac{c'dx}{y^2} = 0$  ci guidano alla conclusione, che sia nulla quell'altezza, in cui gradatamente si passa dalla velocità conveniente alla sezione  $b$  alla velocità, che compete alla sezione  $c$ . Succede ciò o nel sito  $CD$ , o nel sito  $ST$ , secondochè la forza viva dell'acqua nel gorgo è minima, o massima. Una tal altezza uguale a nulla non appartiene alla Fisica, la quale può soltanto sopporla minima sì ma finita. Nel Problema I. della

citata Annotazione ho supposto minima e trascurabile la forza viva dell' acqua nel gorgo. Un effetto equivalente nasce ammettendo per la curva  $SS'ME$ , che genera il gorgo, l' equazione  $\frac{y^\infty}{e^\infty} \cdot (e^\infty - x^\infty) = p^\infty$ , essendo trascurabile la dif-

ferenza fra le forze vive dell' acqua  $SS'MEFNTT$ , e dell' acqua  $SCDT$ . Se non si dovessero evitare i soverchj fregamenti, e le particole acquee fossero infinitesime, basterebbe un menomissimo spazio  $Z'G$ , nel quale si facesse transito dalla velocità conveniente alla sezione  $ST = ST$  adeguatamente a quella che compete alla sezione  $EF$ . Ma tentando la gravità dell' acqua d' esercitare la massima azione, ed essendo questa tanto maggiore, quanto sono minori le resistenze, ed oltre a ciò essendo le particole acquee picciolissime sì ma finite; egli è necessario, che lo spazio  $Z'G$  sia tale, che possa essere composto da innumerabili strati d' acqua, la velocità dei quali vada gradatamente crescendo, e di più la curva  $SME$  sia quanto basta distante dalle pareti, e dal fondo del vaso. Il perchè la natura sceglierà per la figura del gorgo l' ellisse  $SME$  di quel grado, che lasci un conveniente spazio  $SMECS'$  fra il gorgo, le pareti, ed il fondo del vaso, onde minorate le resistenze, eserciti la gravità dell' acqua la massima possibile azione.

XXI. Si conchiuda pertanto, che il metodo delle Variazioni serve alla soluzione del proposto Problema col mezzo delle formole  $\frac{c'dy}{y^2} = 0$ ,  $\frac{c'dx}{y^2} = 0$ , prescindendo dalle re-

sistenze, e supponendo infinitesime le particole acquee, dimodochè lo spazio picciolissimo  $Z'G$  basti, salvata la legge di continuità, per passare dalla velocità spettante alla sezione  $ST$  all' altra, che appartiene alla sezione  $EF$ . Il valore costante  $y=b$  mi dà la minima forza viva dell' acqua nel gorgo, ed il valore costante  $y=c$  mi dà la massima. Ai mentovati minimo, e massimo ci possiamo accostare bensì, ma non giammai pervenirvi, a cagione di dover passar l' acqua dalla velocità propria della sezione  $ST=b$  a quella, che conviene alla sezione  $EF=c$  col mezzo d' infiniti inassegnabili incrementi. Alla curva  $SS'ME$  generante il gorgo, la cui equa-

zione  $\frac{r^\infty}{e^\infty} \cdot (e^\infty - x^\infty) = p^\infty$ , procura la natura di accostarsi quanto lo permettono le resistenze, e la grandezza menomissima delle particole acquee, ma dentro i limiti del finito.

XXII. Do compimento alla presente Memoria con una riflessione, che sembrami molto importante. Si può dubitare che sia una continuazione del gorgo la porzione di vena  $EFFE'$  situata tra il foro  $EF$ , e la massima sua contrazione  $EE'$ . In questa ipotesi la curva  $SME$ , che colla sua rivoluzione intorno all'asse  $ZG$  genera la figura del gorgo, non potrebbe esser un'ellisse: ma io l'ho dimostrata tale; dunque la curva  $EE'$  non è una continuazione dell'ellisse  $SME$ . Qual è dunque l'indole della curva  $EE'$ ? Ristrignendosi gli strati acqueei procedendo da  $ST$  verso  $EF$ , l'acqua guadagna qualche velocità da  $M$ , e da  $N$  verso  $O$ , la quale, non essendo sensibilmente costipabili le particole acquee, ben presto prende la direzione  $OG$ , onde le velocità degli strati  $ST$ ,  $MN$ ,  $EF$  per la detta direzione stiano in ragion inversa delle sezioni  $ST$ ,  $MN$ ,  $EF$ . Dalle velocità per le direzioni  $EG$ ,  $FG$  nel sito  $EF$ , e dall'uscir l'acqua rarefatta dal foro  $EF$ , dipende il ristrignimento della vena. Applicando al foro  $EF$  un cannone convergente, si vuol far retto il lato  $EE'$ . Se le velocità della particola  $E$  per le direzioni  $EG$ ,  $GG'$  fossero costanti, farebbe  $EE'$  una linea retta: ma annullandosi nel sito  $EG'$  della massima contrazione della vena la velocità per  $EG$ , e poco crescendo la velocità per  $GG'$ ; il lato  $EE'$  è una curva, che volge il convesso  $GG'$ . Sia giusta il Cav. *Newton* il diametro del foro  $EF = \frac{25}{40}$  di dito,

ed alla distanza  $GG' = \frac{20}{40}$  corrisponderà il più ristretto diametro della vena  $EE' = \frac{21}{40}$ . Le velocità dunque della particola  $E$  per le direzioni  $GG'$ ,  $EG$  starebbero come 20:

$$\frac{25 - 21}{2} = 2, \text{ ovvero come } 10:1, \text{ se la velocità per } EG$$

fosse

fosse equabile: ma poichè questa si eguaglia a nulla nel sito  $E'G'$ ; la velocità per  $GG'$  a quella per  $EG$  si riferirà in minor proporzione di 10:1.

S' inferisca pertanto, che la curva  $EE'$  non è una continuazion dell'ellisse  $SME$ . Volge questa il concavo verso l'asse  $ZG'$ , e quella tutto al contrario il convesso, così richiedendo la velocità per la direzione  $EG$ , che s'annienta nel sito  $E'G'$  della massima contrazion della vena.



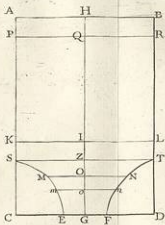


Fig : I.

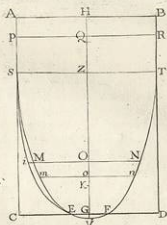


Fig : II.

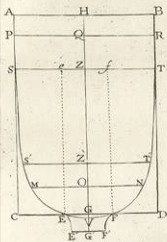


Fig : III.