

University of the Pacific Scholarly Commons

Euler Archive - All Works Euler Archive

1767

Recherches sur le mouvement des rivières

Leonhard Euler

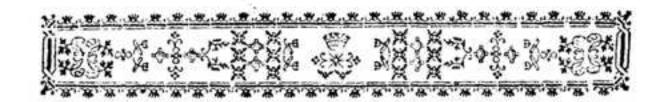
Follow this and additional works at: https://scholarlycommons.pacific.edu/euler-works

Part of the <u>Mathematics Commons</u>
Record Created:
2018-09-25

Recommended Citation

Euler, Leonhard, "Recherches sur le mouvement des rivières" (1767). *Euler Archive - All Works*. 332. https://scholarlycommons.pacific.edu/euler-works/332

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.



RECHERCHES

SUR

LE MOUVEMENT DES RIVIERES.

PAR M. EULER.

'est peu de chose que ce que les Auteurs ont écrit jusqu'ici sur le mouvement des rivieres; & tout ce qu'ils en ont dit, n'est fondé que sur des hypotheses arbitraires, & souvent même tout à fait fausses. Car, quoiqu'on ait déjà assez bien réussi à appliquer les principes de mécanique au mouvement des eaux; on s'est pourtant borné à ne confiderer que les cas, où l'eau coule par des tuyaux d'une figure qui n'est pas irréguliere; & dans cette considération on a même supposé, que toutes les particules de l'eau, qui se trouvent dans la même fection faite perpendiculairement au tuyau, fe meuvent d'un mouvement égal; de forte que les vitesses de l'eau en chaque l'ection du canal foient réciproquement proportionelles aux amplitudes. Et c'est cette regle, qui sert de base à toutes les recherches qui ont été faites jusqu'ici sur le mouvement des eaux. Les profondes spéculations de Mrs. Bernoulli & d'Alembert, auxquels on est redevable de tout ce qui a été découvert jusqu'ici dans cette science, sont toutes établies sur cette hypothèse: & il faut avouer que, dans tous les cas, où ils ont appliqué leur théorie, cette hypothese se trouve fort bien d'accord avec la vériré.

§. 2. Mais, lorsque le mouvement de l'eau est tel, que ses vitesses ne se reglent pas uniquement sur l'amplitude du canal, par le-N 3 quel

quel l'eau coule, de forte que les vitesses dans la même section du canal sont différentes entr'elles; alors il est impossible d'y appliquer les principes hydrodynamiques, dont on s'est servi avec un si bon succès dans les recherches mentionnées. Cela arrive pour la plûpart, lorsque les canaux, par lesquels l'eau passe sont fort larges; car alors on s'écarteroit trop confidérablement de la vérité, si l'on supposoit que l'eau passat d'un mouvement égal par chaque section du canal. on comprend aisement, qu'il faut rapporter ici le mouvement des rivieres; car, dans la même fection qu'on conçoit faire perpendiculairement au lit de la riviere, l'eau peut avoir des vitesses fort différentes; & il est évident, que les particules d'eau qui se trouvent vers le fond du lit, sont poussées par des forces tont à fait différentes, que les particules supérieures: d'où il doit nécessairement résulter un mouvement très différent dans les particules qui se trouvent dans la même fection du lit.

§. 3. Donc, pour chercher le mouvement de l'eau dans une riviere, il faut abandonner les hypotheses auxquelles on a attaché jusqu'ici toutes les recherches hydrauliques, pour remonter aux premiers principes de Mécanique, par lesquels tous les mouvemens des corps tant solides que fluides sont déterminés. Il faut considérer séparément chaque particule d'eau, & chercher toutes les forces auxquelles elle est assujettie, pour en déterminer les changemens causés dans son mouvement. Cette recherche étant extrémement difficile & envelopée en des calculs très embarrassés, je me bornerai à commencer l'explication de cette théorie par un cas, qui servira de sondement à tous les autres, & qui ne laissera pas de nous sournir des éclaircissemens fort importans dans cette matiere. Après le dévelopement de ce cas, il ne sera pas même fort difficile de rendre la recherche plus générale, & de l'appliquer à tous les cas qui se peuvent rer contrer.

§. 4. Je confidérerai donc une section verticale faite le long d'une riviere qui nous représentera une riviere infiniment étroite; & quand j'aurai déterminé le mouvement de l'eau dans cette section, quoique je n'aye pas eu égard à l'action de l'eau, qui se trouve à côté de part & d'autre, on conviendra, que ce mouvement ne différera pas beaucoup du vrai, quelque large que soit la riviere, pourvu que la figure de son lit ne soit pas extrémement irréguliere. Car je suppose pour le commencement que les pressions de l'eau à côté sont égales de part & d'autre, de sorte que toutes les particules d'eau qui se trouvent dans cette section, se meuvent toujours selon des directions situées dans cette même section. Néanmoins la méthode dont je me servirai, se pourra aussi aisément appliquer aux cas, où l'eau passe d'unne telle section verticale dans une autre; & quand on aura trouvé moyen d'expédier le calcul pour le cas que je m'en vai traiter, on parviendra d'autant plus facilement à bout du calcul qui renferme la solution générale.

§. 5. Soit donc AC le lit d'une telle section de riviere, ou Fig. 1. d'une riviere infiniment étroite, qui ait partout la même largeur infiniment petite. Que ce lit AC soit une ligne courbe quelconque, qui est supposée être connue; pour cet effet je conçois une ligne horizontale EF qui serve d'axe pour y rapporter la ligne ΛC par des coordonnées orthogonales EP & PQ. Que ABCD soit la riviere, qui se meut sur ce lit AC, & BD sa superficie supreme; de plus je suppossé, que la riviere se trouve déjà dans un état permanent ou d'équilibre, de sorte que sa superficie BD demeure continuellement la même, & qu'aux mêmes points, comme M, les particules d'eau qui y passent ayent toujours les mêmes vitesses, & qu'elles soient assujetties aux mêmes pressions.

§. 6. Toute l'eau qui forme la riviere doit avoir passée par la section AB, que je considere ici comme la principale, & par rapport à laquelle je déterminerai tant le lieu que le mouvement de chaque particule d'eau après un tems quelconque, depuis qu'elle est passée par la section AB. Soit la hauteur de cette section AB = a, dans laquelle je considere un point quelconque O, nommant AO = 2, & que OMG soit le chemin que chaque particule d'eau, qui passe par le point O, décrit étant emportée par son mouvement. Ici il faut d'abord regarder le mouvement dont chaque particule d'eau passée

passe par le point O. Ce mouvement étant décomposé selon la direction horizontale & verticale, soit m la vitesse selon la direction horizontale, & n la vitesse selon la direction verticale, que je suppose dirigée de haut en bas. Donc, nommant $EA \equiv b$, de sorte que $EO \equiv b + z$, après un tems infiniment petit $\equiv d\tau$, le point d'eau O avancera selon la direction horizontale par l'espace $\equiv m d\tau$, & selon la direction verticale par l'espace $\equiv m d\tau$. Par consequent après le tems $d\tau$, le point O parviendra en o, en sorte qu'ayant tiré la verticale oe, il soit $Ee \equiv m d\tau$, & $eo \equiv b + z - n d\tau$. Or on voit bien que m & n sont de certaines sonctions de z.

§. 7. Qu'après un tems quelconque $\equiv t$, le point d'eau qui est passé par O soit parvenu en M, ayant décrit pendant ce tems t la ligne OM. Qu'on tire de M sur EF la perpendiculaire MP, & nommant EP $\equiv x$; PM $\equiv y$; on voit que $x \ & y$ seront des fonctions de deux variables $t \ & z$. Soit donc pour exprimer la dépendance de ces deux variables,

où l'on voit que ces formules différentielles doivent être completes, ou que $\frac{dP}{dz} = \frac{dQ}{dt}$, & $\frac{dR}{dz} = \frac{dS}{dt}$, où $\frac{dP}{dz}$, marque le différentiel de P, en ne supposant que z variable, divisé par dz, & $\frac{dQ}{dt}$. le différentiel de Q, en ne supposant que t variable, divisé par dt, & ainsi des autres. On voit aussi que ces valeurs de x & y, en posant z = 0, doivent exprimer la figure du lit AC: puisque l'eau qui passe par le point A, doit glisser sur le lit même. Or, si nous posons z = a, ces mêmes formules de x & y exprimeront la figure

§. 8. Il est encore à remarquer, que, lorsqu'on met t = 0, le point M doit retomber en O. Donc, les fonctions de t & z qui expriment les valeurs de x & y doivent être telles, que si l'on met

de la superficie d'eau BD, ou la surface de la riviere.

met $t \equiv 0$, il devienne $x \equiv 0$, & $y \equiv b + z \equiv EO$. De plus, puisque $dx \equiv Pdt + Qdz$, & $dy \equiv Rdt + Sdz$: fi nous mettons $t \equiv 0$, & que nous prenions z pour constante, ou $dz \equiv 0$, faisant $dt \equiv d\tau$, ces différentiels donneront le lieu du point θ , auquel parvient le point O dans le tems $d\tau$; il sera donc, posant $t \equiv 0$, dans les quantités P & R, $Ee \equiv Pd\tau$, & $e\theta \equiv b + z + Rd\tau$. Comparant ces valeurs avec celles, que nous avons trouvées en haut, nous aurons $P \equiv m$, & $R \equiv -m$, de forte que les fonctions P & R, posant $t \equiv 0$, doivent donner les vitesses horizontale & verticale du point O.

§. 9. Pour trouver la ligne OMG, que toutes les particules d'eau, qui passent par le point O, représentent dans la riviere, puisqu'il faut regarder ce point O comme fixe dans la section AB, nous aurons $dz \equiv o$; donc la nature de la ligne OMG sera contenue dans ces formules:

$$dx = Pdt$$
, & $dy = Rdt$,

$$dx = Pdt + Qdz$$
, & $dy = Rdt + Sdz$,

les fonctions P & R expriment en même tems les vitesses du point M, la horizontale v, & la verticale u.

§. 10. Donnons maintenant au point O une étendue infiniment petite OO' = dz, pour confidérer tout le filet d'eau OO' M M' G G', qui passe par cette ouverture OO' = dz: car il faut que ce filet demeure toujours continu, sans qu'il s'y introduise aucun vuide.

Mém, de l'Acad. Tom. XVI.

O

Donc

Donc la vitesse horizontale du point O' sera $\equiv m + dm$, & la verticale $\equiv n + dn$, ces quantités m & n étant des fonctions de z. Dans le tems $d\tau$ donc le point O' parviendra en o', en sorte que $E e' \equiv (m + dm) d\tau$, & $e'o' \equiv b + z + dz - (n + dn) d\tau$. Par conséquent, dans ce même tems $d\tau$, il passe par l'ouverture OO' $\equiv dz$, la masse d'eau OO' oo', dont le volume se trouvera en cette manière

L'aire du trapeze EO'o'e étant = 1 Ee'(EO' + e'o'),

- - du trapeze EOoe - = 1 Ee (EO + co),
- - du trapeze eo o'e' - = 1 e e' (e o + e' o'),

d'où l'on tire l'aire

$$OO'o'o = \frac{1}{2}Ee'(EO' + e'o') - \frac{1}{2}Ee(EO + eo) - \frac{1}{2}ee'(eo + e'o')$$

$$= \frac{1}{2}Ee(OO' + e'o' - eo) + \frac{1}{2}ee'(EO' - eo),$$

& partant elle fera $\equiv mdzd\tau + \frac{1}{2}dmdzd\tau - \frac{1}{2}mdnd\tau^2 + \frac{1}{2}ndmd\tau^2$.

§. 11. Après un tems t, le point O venant en M, de forte que $EP \equiv x$, $PM \equiv y$, le point O' parviendra en M', de forte que $EP' \equiv x + Qdz$, & $P'M' \equiv y + Sdz$, & encore après un tems infiniment petit $d\tau$, ces points M & M' feront transportés en m & m', de forte qu'il fera $Ep \equiv x + Pd\tau$, $pm \equiv y + Rd\tau$, & $Ep' \equiv x + Pd\tau + Qdz$, $p'm' \equiv y + Rd\tau + Sdz$. Donc la masse $OO'n'o \equiv mdzd\tau$, sera parvenue après le tems $\equiv t$, en MM'm'm, ou elle remplira cet espace: c'est pourquoi il faut que l'aire MM'm'm soit égale à $OO'o'o \equiv mdzd\tau$. Or, pour trouver cette aire, on n'a qu'à chercher ces 4 trapezes.

$$PMmp = \frac{1}{2}Pp(PM + pm) = \frac{1}{2}Pd\tau(2y + Rd\tau),$$

$$P'M'm'p' = \frac{1}{2}P'p'(P'M' + p'm') = \frac{1}{2}Pd\tau(2y + Rd\tau + 2Sdz),$$

$$PMM'P' = \frac{1}{2}PP'(PM + P'M') = \frac{1}{2}Qdz(2y + Sdz),$$

$$pmm'p' = \frac{1}{2}pp'(pm + p'm') = \frac{1}{2}Qdz(2y + 2Rd\tau + Sdz),$$

№ 107 ※

& puisque MM'm'm = P'M'm'p' + PMM'P' - pmm'p' - PMmp, nous aurons $MM'm'm = PSdzd\tau - QRdzd\tau$. Done il faut qu'il foit PS - QR = m; & c'est la première condition à laquelle il faut satisfaire.

§. 12. Cette condition que nous venons de trouver, renferme la continuité du fluide, en vertu de laquelle il faut donc que PS — QR, soit égale à m, c'est à dire à une fonction de z, où le tems t n'entre point. Or le premier état en AB, nous découvre encore d'autres propriétés, que les fonctions P, Q, R, S, doivent avoir. Car, faisant varier au point O tant z, que le tems t, pour parvenir au point o', nous aurons $Ee' = md\tau$, & $e'o' = b + z - nd\tau$, où $d\tau$ marque l'élément du tems t, qui lui-même est dans ce cas = o. Donc, si t = o, il faut qu'il soit $dx = md\tau + odz$, & $dy = -nd\tau + dz$. Or, ayant supposé en général $dx = Pd\tau + Qdz$, & $dy = Rd\tau + Sdz$, il est requis que posant t = o, il devienne:

 $P \equiv m$; $Q \equiv o$; $R \equiv -n$; & $S \equiv r$.

Ces conditions jointes à celle que PS — QR $\equiv m$, & que les formules différentielles $Pd\tau + Qdz$, & $Rd\tau + Sdz$, doivent être complettes, ou intégrables, déterminent déjà en partie la nature de ces fonctions; & outre cela il faut que, posant $z \equiv 0$, les coordonnées x & y expriment la nature de la ligne du lit AC.

§. 13. Maintenant, pour trouver l'acceleration de l'élément d'eau MM'mém, dont la masse est = m dzdτ, il faut avoir égard aux forces qui y agissent. Ces forces, sont premierement le poids de cet élément, que j'exprimerai par son volume mdzdτ, & par cette force cet élément est poussé en bas. Ensuite, ce même élément est assertiujetti aux pressions des particules d'eau dont il est environné; & ces pressions s'expriment le plus commodément par la hauteur d'une colonne d'eau, qui exerceroit la même pression. Soit donc p la hauteur qui exprime la pression au point M, & p sera une certaine fonction des coordonnées x & y, ou bien des variables t & z; &

O 2 pour

pour représenter cette dépendance, soit $dp \equiv Mdt + Ndz$. De là on connoitra les pressions aux points M', m, & m'; car on aura la pression en $M' \equiv p + Ndz$; en $m \equiv p + Mdt$, & en $m' \equiv p + Ndz + Md\tau$, posant $d\tau$ pour dt; comme nous avons fait auparavant en considérant ces points.

§. 14. Donc, fur la face MM'agira une force \equiv MM' $(p + \frac{1}{2} N dz)$ fur la face Mm une force \equiv Mm $(p + \frac{1}{2} M d\tau)$, fur la face M'm' une force \equiv M'm' $(p + N dz + \frac{1}{2} M d\tau)$, & fur la face mm' une force \equiv mm' $(p + M d\tau + \frac{1}{2} N dz)$. Décomposons ces forces selon les direction de coordonnées EP, EA, car puisque ces forces agissent perpendiculairement sur les faces, la résolution donnera:

donne les forces

La force fur felon EP felon EA $MM' \equiv MM'(p + \frac{1}{2}Ndz); + Sdz(p + \frac{1}{4}Ndz); -Qdz(p + \frac{1}{2}Ndz),$ $Mm \equiv Mm(p + \frac{1}{4}Md\tau); -Rd\tau(p + \frac{1}{2}Md\tau); +Pa\tau(p + \frac{1}{4}Ma\tau),$ $mm' \equiv mm'(p + Md\tau + \frac{1}{2}Ndz); -Sdz(p + Md\tau + \frac{1}{2}Ndz); +Qdz(p + Md\tau + \frac{1}{2}Ndz),$ $M'm' \equiv M'm'(p + Ndz + \frac{1}{2}Md\tau); +Rd\tau(p + Ndz + \frac{1}{2}Md\tau); -Pa\tau(p + Ndz + \frac{1}{2}Md\tau).$

Donc, prenant toutes ces forces ensemble, l'élément MM'm'm, en sera poussé selon la direction horizontale EP par la force $\equiv -MSdzd\tau + NRdzd\tau$; & selon la direction verticale EA, ou en haut par la force $\equiv MQdzd\tau - NPdzd\tau$; de celle-ci il saut donc retrancher la force de la gravité de cet élément, qui est $\equiv PSdzd\tau - QRdzd\tau \equiv mdzd\tau$.

§. 15. La masse $MM'm'm \equiv m dz d\tau$, étant sollicitée par deux forces, l'une selon l'horizontale EP, qui est $\equiv (NR - MS) dz d\tau$, & l'autre selon la verticale EA en haut, qui est $\equiv (MQ - NP) dz a\tau - m dz d\tau$,

la force accélératrice felon la direction EP fera $= \frac{NR - MS}{m}$, &

la force accélératrice felon la direction EA fera $= \frac{MQ-NP}{m} - 1$.

Par conséquent, le point M sera accéleré par ces deux forces accéléraratrices. Donc, prenant a constant, & l'élément du tems dt également constant, selon les principes de l'accélération, nous aurons:

$$\frac{NR - MS}{m} = \frac{2dJx}{dt^2}, & \frac{MQ - NP}{m} - 1 = \frac{2ddy}{dt^2}.$$

Or, ayant dx = Pdt + Qdz, & dy = Rdt + Sdz, fi nous posons $dP = \mathfrak{P}dt + \Omega dz$, & $dR = \mathfrak{R}dt + \mathfrak{S}dz$, fi lera $ddx = \mathfrak{P}dt^2$, & $ddy = \mathfrak{R}dt^2$, d'où nous tirons enfin ce deux équations

$$NR - MS = 2m\mathfrak{P}$$
, & $MQ - NP - m = 2m\mathfrak{R}$.

§. 16. Pour déterminer donc le mouvement de la riviere ABCD, qui est formée par l'eau qui decoule continuellement par la section AB $\equiv a$, sur le lit AC, dont la figure est donnée, ayant pris la ligne horizontale EF pour axe, & nommant AE $\equiv b$, soit parvenu une particule d'eau, qui passe par O, posant AO $\equiv z$, après un tems écoulé $\equiv t$ en M, & qu'on nomme les coordonnées EP $\equiv x$, & PM $\equiv y$, ces quantités x & y seront certaines sonctions des variables t & z. Soit donc

dx = Pdt + Qdz, & dy = Rdt + Sdz, où P, Q, & R, S, font telles fonctions de t & z, que ces formules différentielles foient intégrables. Or, pour les fonctions P & R, foit de plus:

$$dP = \mathfrak{P}dt + \mathfrak{Q}dz$$
, & $dR = \mathfrak{R}dt + \mathfrak{G}dz$.

Enfin, soit la pression de l'eau au point M exprimée par la hauteur p, qui étant pareillement une sonction des variables t & z, soit

$$dp \equiv Mdt + Ndz$$
.

§. 17. Il s'agit donc de trouver les fonctions P, Q, R, S,
 M, & N; & pour cela il faut fatisfaire aux conditions suivantes.

- 1) Les coordonnées x & y doivent être telles fonctions de t & z, que lorsqu'on met z = o, elles expriment la figure du lit AC; ainfi, posant z = o, on aura pour la figure du lit AC ces formules dx = Pdt, & dy = Rdt. Or, lorsqu'on met t = o, il faut qu'il devienne x = o, & y = h + z.
- 2) Le mouvement de l'eau, qui coule par le point O étant supposé tel, que sa vitesse selon la direction horizontale soit = m, & sa vitesse selon la direction verticale dirigée en bas = n, il faut qu'il soit posant t = 0;

P = m; Q = o; R = -n; S = r, où m & n feront des fonctions de la feule variable z, fans renfermer l'autre t.

- 3) La troisieme condition exige, qu'il soit en général: PS—QR = m, où PS — QR doit être une fonction de la seule variable z, sans qu'il y entre l'autre variable t.
- 4) La confidération de l'accélération nous a fourni ces équations, auxquelles il faut fatisfaire:

 $NR - MS = 2m\mathfrak{P}$, & $MQ - NP = 2m\mathfrak{R} + m$.

- 5) Enfin il est évident que la pression p doit être une telle fonction de t & z, que lorsqu'on met z = a, auquel cas la pression se rapportera à la superficie BD, la valeur de p évanouisse. Donc il faut qu'il devienne M = o, si l'on met z = a.
- §. 18. Les formules de la quatrieme condition, puisqu'il est en vertu de la troisieme $m \equiv PS QR$, donneront

$$M = - 2PP - 2RN - R,$$

 $N = - 2QP - 2SN - S,$

& de là nous obtiendrons:

$$dp = \frac{-2 \mathcal{P} \mathcal{P} dt}{-2 \mathcal{Q} \mathcal{P} dz} \frac{-2 \mathcal{R} \mathcal{R} dt}{-2 \mathcal{S} \mathcal{R} dz} \frac{-\mathcal{R} dt}{-2 \mathcal{S} \mathcal{R} dz} \frac{-\mathcal{R} dt}{-2 \mathcal{S} \mathcal{R} dz}$$

Mais, ayant Pdt + Qdz = dx, & Rdt + Sdz = dy, il fera

$$dp = -2 \Re dx - 2 \Re dy - dy$$

Donc, puisque cette formule doit être intégrable, il faut que $\mathfrak{P}/x + \mathfrak{R}/y$, soit une formule différentielle complette.

§. 19. De là on peut encore tirer la condition suivante: Puisque $\mathfrak{P}dt \equiv dP - \mathfrak{Q}dz$, & $\mathfrak{R}dt \equiv dR - \mathfrak{G}dz$, la substitution de ces formules donnera:

$$dp = \frac{2PdP + 2P\Omega ds + 2R \otimes ds}{2RdR - 2Q \otimes ds - 2S \otimes ds} - dy,$$

dont l'intégrale, entant qu'elle peut se prendre, sera:

$$p = C - y - PP - RR + 2 \int dz (PQ - QP - RS - SN).$$

Donc il faut que la formule PO — QP — RS — SR, soit une fonction de la seule variable s, puisque sans cela l'intégration ne pourroit avoir lieu.

§. 20. Soit donc PQ — QP + RS — SR = w,
de forte que w marque uue fonction de la feule variable z, & la preffion en M fera

$$p = C - y - PP - RR + 2 \int w dz$$

& fwdz sera parcillement une fonction de z. Or, puisque l'expression de p doit évanouir, si l'on met $z \equiv a$, il faut que cette position $z \equiv a$, sasse évanouir tous les t dans la formule, y + PP + RR, de sorte qu'elle devienne une quantité constante. Et alors on n'aura qu'à déterminer C, en sorte que p évanouisse dans ce cas $z \equiv 0$.

§. 21. Puisque nous avons aussi PS — QR = m, où m est pareillement une fonction de la seule 2, ces deux équations:

$$PS - QR = m,$$

$$PQ + QP + RS - SR = w,$$

pourront servir à éliminer Q & S: & on trouve

$$Q = \frac{PPQ + PRS - mR - wP}{PP + RR},$$

$$S = \frac{PRQ + RRS + mP - wR}{PP + RR},$$

& ces valeurs doivent rendre intégrables les formules

$$dx = Pdt + Q/z$$
, & $dy = R/t + Sdz$.

Or substituant ces valeurs trouvées en y introduisant les formules $dP = \mathfrak{P}dt + \mathfrak{Q}dz$, & $dR = \mathfrak{R}dt + \mathfrak{S}dz$, nous aurons:

$$dx = \frac{PPdP + PRdR - m\Re dz - wPdz}{P\mathfrak{P} + R\Re},$$

$$dy = \frac{PRdP + RRdR + m\mathfrak{P}dz - wRdz}{P\mathfrak{P} + R\Re},$$

& l'une & l'autre de ces formules doit être intégrable.

§. 22. Toute la question se réduit donc à la recherche de la nature de ces deux fonctions P & R, desquelles dépendent les fonctions P & R, afin que ces deux formules

$$dx = \frac{P(PdP + RdR) - m\Re dz - wPdz}{P\mathfrak{P} + R\mathfrak{R}},$$

$$dy = \frac{R(PdP + RdR) + m\mathfrak{P}dz - wRdz}{P\mathfrak{P} + R\mathfrak{R}},$$

deviennent intégrables. Et lorsqu'on aura trouvé moyen de résoudre ce probleme en général, il ne sera plus difficile de déterminer ces fonctions en sorte qu'elles satisfassent aux autres conditions. Or ce probleme est si dissicile, que, quoiqu'il ne dépende que de l'analyse, nous ne pouvons presque espérer de parvenir jamais à la solution générale, qui pourroit servir à déterminer le mouvement de toute sorte de rivieres.

§. 23. Ces difficultés m'obligent à m'arrêter à des cas particuliers, dont l'évolution pourra en même tems servir à nous montrer comme il faut s'y prendre, pour chercher la solution générale. Puisque donc, posant t = 0, il faut qu'il devienne x = 0, & y = b + z, je supposerai

x = Vt + Att, & y = b + z + Zt + Btt, où V & Z marquent des fonctions de la feule variable z. Nous aurons donc:

P = V + 2At; R = Z + 2Bt,
Q =
$$\frac{t dV}{dz}$$
; S = 1 + $\frac{t dZ}{dz}$,
P = 2A; N = 2B,
 $\Omega = \frac{dV}{dz}$; $\mathfrak{S} = \frac{dZ}{dz}$.

& par la seconde condition il sera m = V; & n = -Z. Or la troisseme condition donne

$$PS - QR = V + 2At + \frac{VtdZ}{dz} + \frac{2AttdZ}{dz} - \frac{ZtdV}{dz} - \frac{2BttdV}{dz}$$

& cette expression doit être $\equiv m \equiv V$, d'où nous tirons ces deux équations:

$$2 \text{ A} dz + \text{V} dZ - \text{Z} dV = 0$$
, & $\text{A} dZ = \text{B} dV$, dont la dernière donne $Z = \frac{BV}{A} + C$, qui étant remife dans la première produit $2 \text{ A} dz - \text{C} dV = 0$, & partant $V = \frac{2 \text{ A} z}{C} + D$, donc $Z = \frac{2 \text{ B} z}{C} + \frac{BD}{A} + C$.

§. 24. Changeons ces constantes, & foit $D = \frac{2Ac}{C}$; A $\equiv \frac{1}{2}\alpha C$; B $\equiv \frac{1}{2}\beta C$, pour avoir $V \equiv \alpha(z + c)$; & $Z \equiv C + \beta(z + c)$, & nos formules deviendront: $x = a(z+c)t + \frac{1}{2}aCtt; \quad y = b+z+Ct+6(z+c)t+\frac{1}{2}6Ctt,$

$$x = \alpha(z+c)t + \frac{1}{2}\alpha Ctt; \quad y = b+s+Ct+6(z+c)t + \frac{1}{2}6Ct$$

$$P = \alpha(z+c)t + \frac{1}{2}\alpha Ctt; \quad y = b+s+Ct+6(z+c)t + \frac{1}{2}6Ct$$

$$P = \alpha(z+c) + \alpha Ct;$$
 $R = C + \beta(z+c) + \beta Ct,$

$$Q \equiv at$$
; $S \equiv i + \delta t$,

$$\Omega \equiv \alpha;$$
 $\mathfrak{S} \equiv \mathfrak{E},$

De là nous obtiendrons la fonction de z, qui a été nommée $w = P\Omega - QP + RS - SR$, ce qui produit

$$w = \alpha \alpha(z+c) + \alpha \alpha C t + \beta C + \beta \beta(z+c) + \beta \beta C t,$$

$$-\alpha \alpha C t - \beta C - \beta \beta C t,$$
ou
$$w = (\alpha \alpha + \beta \beta)(z+c).$$

Car, puisque les termes qui contenoient t se sont détruits eux-mêmes, on n'a pas besoin de réduction ultérieure.

6.25. De là nous aurons donc $2 \int w dz = (\alpha \alpha + 66)(\alpha z + 2 cz + cc)$, & la pression au point M deviendra

$$p = \text{Conft.} - b - z - \text{C}t - 6(z+c)t - \frac{1}{2}6\text{C}tt + \alpha\alpha(z+c)^{2} - \alpha\alpha(z+c)^{2} - 2\alpha\alpha\text{C}t(z+c) - \alpha\alpha\text{C}Ctt + 66(z+c)^{2} - 66\text{C}Ctt - 66\text{C}Ctt - 266\text{C}Ctt - 266\text{C$$

ou

$$p = \text{Conft.} - b - z - 2C\mathcal{E}(z+c) - CC - (1+2\mathcal{E}C)Ct - (\mathcal{E}+2\alpha\alpha C + 2\mathcal{E}\mathcal{E}C)(z+c)t - C(\frac{1}{2}\mathcal{E}+\alpha\alpha C + \mathcal{E}\mathcal{E}C)tt.$$

Or cette expression devant évanouir, posant a = a, quelque valeur qu'obtienne la variable t, nous en tirerons trois équations

Conft.

Conft.
$$= b + a + 2C6(a + c) + CC$$
.
 $(1 + 26C)C + (6 + 2\alpha\alpha C + 266C)(a + c) = 0$.
 $C(\frac{1}{2}6 + \alpha\alpha C + 66C) = 0$,

dont la derniere nous fournit deux folutions, que je développerai féparément.

§. 26. Soit donc pour la premiere solution C = 0; & la seconde donne c = -a; & la premiere Const. b + a. Donc nos équations pour le mouvement de l'eau seront:

$$x \equiv a(z - a)t$$
, & $y \equiv b + z + \xi(z - a)t$, & la pression $p \equiv a - z - \xi(z - a)t$.

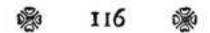
Puisque z ne peut pas devenir plus grand que a, on voit bien qu'il faut prendre α négatif, de forte qu'il foit

$$x \equiv \alpha(a-z)t$$
, & $\gamma \equiv b+z-\beta(a-z)t$, & la pression $p \equiv a-z+\beta(a-z)t$.

Posant z = 0, la figure du lit AC dans ce cas sera exprimée par ces formules x = aat, & y = b - 6at, d'où l'on connoit, que le lit AC sera une ligne droite inclinée à l'horizon sous un angle dont la tangente $= \frac{6}{a}$.

§. 27. Pour le second cas, nous aurons $C = \frac{-6}{2(\alpha\alpha + 66)}$, d'où la seconde équation devient (1 + 26C)C = 0, ou bien $\alpha\alpha\beta = 0$, il sera donc ou α ou $\beta = 0$: s'il étoit $\beta = 0$, il seroit C = 0, comme dans le cas précédent, soit donc $\alpha = 0$; & il sera $C = -\frac{1}{26}$; & Const. $= b + a - a - c + \frac{1}{466} = b - c + \frac{1}{466}$: D'où nos équations pour le mouvement de l'eau seront:

$$x = \alpha(z-t)t$$
, & $y = b + z - \frac{t}{26} + 6(z-t)t - \frac{1}{4}tt$,



& $p \equiv o$. Or α étant $\equiv o$, puisque $x \equiv o$, l'eau en coulant par AB ne sortira jamais de la perpendiculaire BAE.

§. 28. Dans ce cas donc l'eau couleroit perpendiculairement de haut en bas. Mais, si nous prenons $c = \infty$, afin que αc obtienne une valeur finie = f, & que nous posions également c = 0,

en sorte que $\frac{1}{26}$ — 6c = g, il en résultera le cas suivant

$$x \equiv ft$$
, & $y \equiv b + z - gt - \frac{1}{4}tt$,

& la pression sera partant

o. Donc, le lit n'étant pas pressé, ce cas renferme le mouvement où l'eau tombe librement & selon une direction oblique quelconque. Or il est clair aussi que, par toute la hauteur AB, l'eau doit passer avec la même vitesse & selon la même direction, de sorte que chaque particule d'eau décrive une parabole, tout comme si elle étoit séparée du reste; puisqu'elle n'en souffre aucune pression. Aussi voyons-nous de nos formules, que la sigure du lit, ou le chemin des particules qui passent par A, est une parabole comprise dans ces formules

$$x \equiv ft$$
, & $y \equiv b - gt - \frac{1}{4}tt$.

§. 29. Dans le premier cas, ayant posé C = 0, pour satisfaire à la seconde équation, au lieu de mettre c = -a, on peut aussi faire $\mathcal{E} = 0$; & la premiere sera Const. = b + a. Dans ce cas nous aurons:

$$x = a(z + c)t$$
, & $y = b + z$,

& p = a - z, où au lieu de x = a(z + c)t, nous pouvons mettre x = (az + 6)t. Ici nous voyons que le lit AC devient une ligne horizontale de même que la superficie BD: car chaque, particule d'eau se mouvra uniformément dans une direction horizontale; & az + 6 marque la vitesse dont l'eau passe par le point O. Aussi les diverses parties d'eau n'agiront l'une sur l'au-

tre qu'en vertu de leur pesanteur, de là vient que la pression $p \equiv a - \infty$ est partout la même comme si l'eau étoit en repos. Dans ce cas donc, la surface de la riviere sera parfaitement horizontale, & le mouvement de toutes les parties, se fera horizontalement & sera uniforme.

§. 30. Ayant trouvé $x = (\alpha s + 6)t$, la vitesse de l'eau au point O seroit $= \alpha s + 6$; mais on comprend aisément que ce même cas doit subsister, de quelque maniere que varient les vitesses aux divers points O. Aussi voyons-nous que ces valeurs

$$z = Zt$$
, & $y = b + z$,

où Z marque une fonction quelconque de s, satisfont également à toutes les conditions requises. Car ayant

$$P = Z;$$
 $Q = \frac{t dZ}{dz};$ $R = o;$ $S = t$, & de là $\mathfrak{P} = o;$ $\mathfrak{Q} = \frac{dZ}{dz};$ $\mathfrak{R} = o;$ $\mathfrak{S} = o,$ il fera $m = PS - QR = Z = à$ une fonction de z , $w = PQ - QP + R\mathfrak{S} - S\mathfrak{R} = \frac{Z dZ}{dz} = à$ une fonction de z ,

d'où nous tirons la pression à un point quelconque M,

$$p \equiv \text{Conft.} - b - z - ZZ + 2 \int Z dZ \equiv a - z$$
.

Ainsi une riviere peut subsister sur un lit horizontal, lorsque toutes les particules d'eau se meuvent unisormément selon des directions horizontales d'eau, & la surface supreme demeurera horizontale. De plus, la pression de l'eau sera partout la même que si toute l'eau étoit en repos.

§. 31. Voici donc trois diverses valeurs des coordonnées x & y, qui satisfont aux conditions requises pour représenter le mouvement d'une riviere.

I.
$$x = ft$$
; $y = b + z - gt - \frac{1}{4}tt$,
II. $x = a(a - z)t$; $y = b + z + 6(a - z)t$,
III. $x = Zt$; $y = b + z$,

où Z marque une fonction quelconque de 2.

Or le second cas peut encore être rendu plus général, en posant:

 $x \equiv (a - z)Zt$, & $y \equiv b + z + 6(a - z)Zt$; & ce fera de la confidération de ces cas particuliers qu'on pourra espérer la solution générale.

