

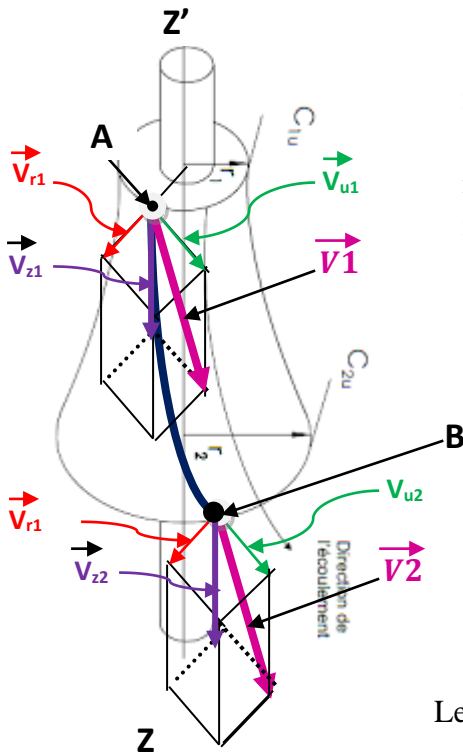


MATIERE : POMPES ET STATIONS DE POMPAGES  
 Charge de la matière : BOUGUERNE Ammar

Cours destiné aux étudiants de la 3ème année licence hydraulique  
 Département de l'Hydraulique  
 Faculté de technologie  
 Université Batna 2

Chapitre II. Équation fondamentale des machines hydrauliques.  
 FORMULE D'EULER

I. Utilisation du théorème d'Euler



Soit AB un filet liquide pris-en dans la masse liquide en mouvement permanent traversant une machine (Pompe ou Turbine) en rotation, décrivant une trajectoire située sur une surface de révolution quel que que d'axe Z'Z qui est l'axe de rotation de la machine.

- A l'entrée de la roue au point A la vitesse  $V_1$  ; à la sortie de la roue au point B la vitesse est  $V_2$ . Soit  $dq$  ; le débit élémentaire du filet liquide AB évalué dans un mouvement absolu et  $dt$  l'intervalle de temps infiniment petit pendant lequel le filet liquide AB viens EN A'B' tel que.  
 Le déplacement  $AA' = V_1 dt$  et  $BB' = V_2 dt$   
 Soit  $ds_1$  : section du filet liquide en A et  $ds_2$  : section du filet liquide en B

Le mouvement étant permanent on a évidemment :

Le volume  $V_1 = \text{Volume } V_2 = \text{Volume } V$

$$ds_1 * v_1 * dt = ds_2 * v_2 * dt = V = dq * dt \quad 1.2$$

1.1. Poussée sur l'axe

Appliquons au déplacement du filet liquide AB le théorème de d'EULER en projection sur l'axe Z'Z. Désignons Par  $V_{z1}$  et  $V_{z2}$  les projections des vitesses absolues de  $V_1$  et  $V_2$  sur l'axe de rotation Z'Z. Le théorème des quantités de mouvement s'écrit :

$$\frac{W}{g} * dq * (V_{z2} - V_{z1}) = dF_z \quad 2.2$$

$dF_z$  : représente la projection sur Z'Z agissant sur le filet liquide.

Si tous les filets liquides traversant la machine constituent le débit total  $Q$  traversant la turbomachine de révolution autour de  $Z'Z$  et si en particulier les filets liquides ont les mêmes vitesses absolues  $V_1$  et  $V_2$  à l'entrée et à la sortie ; vitesses ayant les mêmes vitesses de projection  $V_{z1}$  et  $V_{z2}$  alors

$$\frac{W}{g} \cdot dQ(V_{z2} - V_{z1}) = F_z \quad 3.2$$

$F_z$ : Force résultante des forces extérieures projetées sur l'axe  $Z'Z$ , c'est l'effet total de poussées axiales

## I.2. Moment par rapport à l'axe de révolution

Appliquons au déplacement liquide élémentaire du filet liquide AB le théorème des moments cinétiques qui s'annonce ainsi « **La dérivée par rapport au temps de la somme des moments des quantités de mouvement de divers points d'un système par rapport à un axe fixe passant par le C.D.G de ce système est égal à la somme des moments par rapport au même axe de  $F_{ext}$  sur le système considéré** ». Les moments sont pris par rapport à  $Z'Z$ . Le mouvement est étant permanent, les seules quantités de mouvements à considérer sont celles des positions de  $AA'$  et  $BB'$  du filet liquide.

La quantité de mouvement de

$$AA' = \frac{W}{g} \cdot dqV_1 dt \quad 4.2$$

et la quantité de mouvement de

$$BB' = \frac{W}{g} \cdot dqV_2 dt$$

Si  $V_{u1}$  est la projection de  $V_1$  sur la tangente à la direction en A et si  $r_1$  est le rayon de cette directrice, le moment par rapport à  $Z'Z$  de la quantité de mouvement de  $AA'$  sera :

$$dM_1 = \frac{W}{g} dq \cdot V_{u1} \cdot r_1 \cdot dt \quad 5.2$$

De même pour  $BB'$

$$dM_2 = \frac{W}{g} dq \cdot V_{u2} \cdot r_2 \cdot dt \quad 6.2$$

$V_{u1}$  et  $V_{u2}$  sont des composantes giratoires ou circonférentielles des vitesses absolues. La variation du moment cinétique du filet par rapport à  $Z'Z$  a donné pour valeur.

$$dM = dM_2 - dM_1 = \frac{W}{g} dq \cdot dt (V_{u2} \cdot r_2 - V_{u1} \cdot r_1) \quad 7.2$$

$$dM/dt = \frac{W}{g} dq (V_{u2} \cdot r_2 - V_{u1} \cdot r_1)$$

Si tous les filets liquides constituent le débit total  $Q$  sont de révolution de l'axe  $Z'Z$  et si en particulier ont la même vitesse absolue à l'entrée et à la sortie ; le moment s'écrira :

$$M = \frac{W}{g} \cdot Q(Vu_2 \cdot r_2 - Vu_1 \cdot r_1) \quad 8.2$$

L'équation 7.3 montre que l'application du théorème de des moments cinétiques par rapport à l'axe de révolution  $Z'Z$  ; les forces extérieurs agissant sur l'ensemble de la veine liquide traversant la roue.

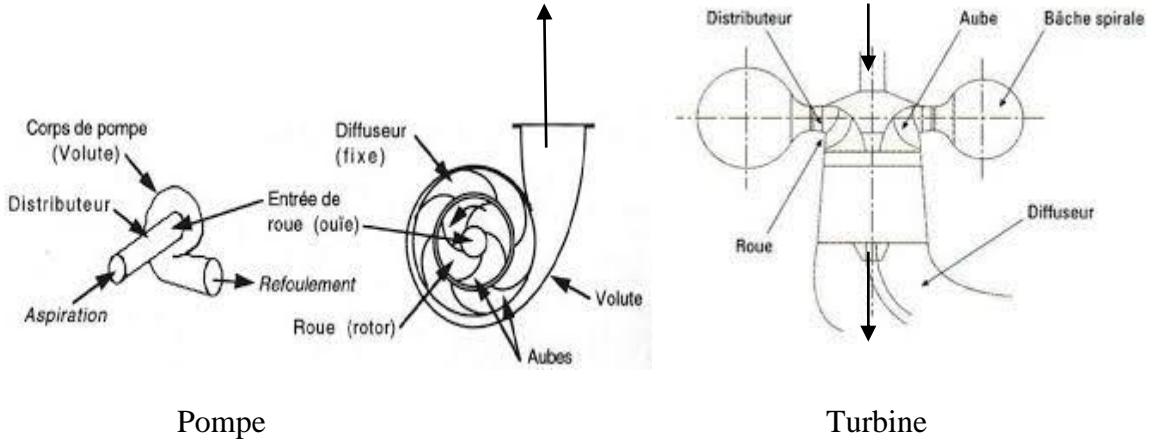


Figure 2.2. Schéma de principe du sens de l'écoulement interne de la pompe et la Turbine

Ces forces sont :

- La pesanteur dont l'écoulement par rapport à  $Z'Z$  est nulle,
- Les réactions du stator sont nulles car elles sont supposées normales à l'axe  $Z'Z$ ,
- Les forces de pressions à l'entrée et à la sortie sont nulles car leurs moments sont généralement nuls ou proches de Zéro. Le moment  $M$  donnée par l'Eq. 7.2 est celui du couple fourni à l'arbre dans le cas d'une pompe centrifuge.

## II. Expression du travail effectif par unité de poids de fluide. FORMULE D'EULER

Le théorème des moments cinétiques a fourni le résultat ;

$$M = \pm \frac{\varpi}{g} \cdot Q(Vu_2 \cdot r_2 - Vu_1 \cdot r_1) \quad 9.2$$

+ : pompe ; - : Turbine

La vitesse d'entraînement  $U_1$  à l'entrée et  $U_2$  à la sortie de la roue de pompe est :

$$U_1 = w \cdot r_1 \text{ et } U_2 = w \cdot r_2 \quad 10.2$$

$w$  : Vitesse angulaire (rd.s<sup>-1</sup>)

La puissance appliquée à l'arbre (puissance recueillie) dans le cas d'une turbine ou puissance fournie dans le cas d'une pompe a pour expression:

$$P = \varpi \cdot Q \frac{U_2 \cdot Vu_2 - U_1 \cdot Vu_1}{g} \quad 11.2$$

Le terme  $\frac{U_2 \cdot Vu_2 - U_1 \cdot Vu_1}{g}$  est homogène à une longueur (L<sup>2</sup>.T<sup>-2</sup>)/ (L.T<sup>-2</sup>) est homogène à une longueur (L) (hauteur) : on l'appelle hauteur EFFECTIVE ou,

$$H_{effective} = \pm \frac{U_2.Vu_2 - U_1.Vu_1}{g} \quad 12.2$$

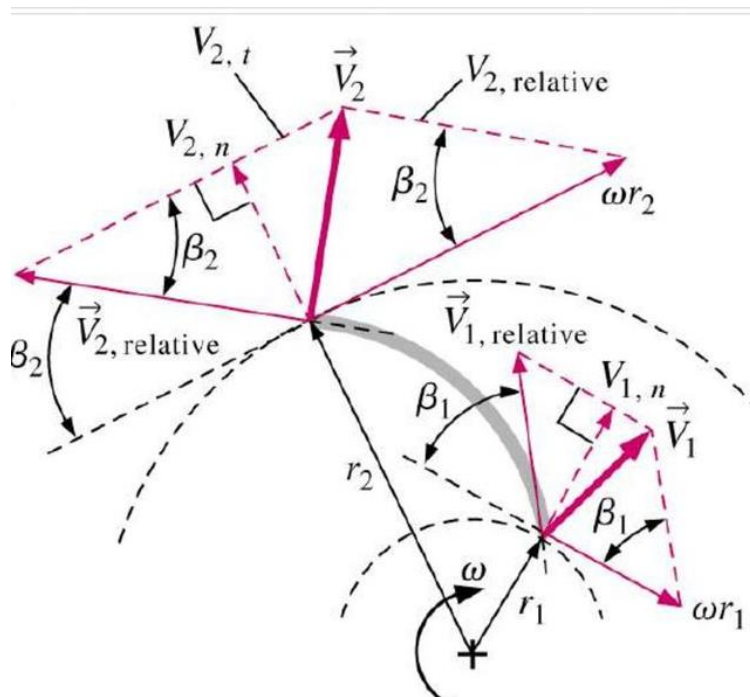
L'Eq.11.2 découverte par EULER, oubliée puis retrouvée et remise en honneur par AUGUSTE RATEAU, valable quelque soit le régime (optimal ou quelconque) et quelque soit le type de la turbomachine.

## II. Écoulement à l'intérieur de la roue de la pompe. Triangle des vitesses

Généralement le liquide arrive à la roue de la pompe parallèlement à son axe de rotation et se dirige vers les canaux formés par les aubes. Après avoir parcouru ces canaux vers le diffuseur, puis la volute et la conduite de refoulement. A l'intérieur de la roue ; le liquide est soumis à deux mouvements :

1. Le mouvement d'entraînement (mouvement de rotation avec le rotor de la pompe),
2. Le mouvement relatif (déplacement du liquide par rapport à la surface intérieure de la roue).

L'équation d'EULER montre que la hauteur effective d'une turbomachine ne dépend que des vitesses initiales et finales. Pour chaque mouvement il y'a la vitesse qui caractérise l'écoulement à l'intérieur de la roue ; peut être trouvée par addition des vitesses du mouvement de rotation (U) et la vitesse relative W. Toutefois l'éq. d'Euler ne fait intervenir que les vitesses pour y, introduire les pressions considérées, les triangles formés par les vitesses absolues, relative d'entraînement U à l'entrée et à la sortie de la roue



- $V_{1,n}=V_{r1}$  : Composante radiale de la vitesse absolue  $V_1$  à l'entrée
- $V_{u1}$  : Composante tangentielle de la vitesse absolue  $V_2$  à la sortie de la roue
- $V_{1,r} = W_1$  : vitesse relative à l'entrée
- $U_1 = \omega r_1$  : Vitesse d'entraînement à l'entrée
- $V_{2,relative} = W_2$  : vitesse relative à la sortie
- $V_{2,n}=V_{r2}$  : Composante radiale de la vitesse absolue  $V_2$  à la sortie
- $U_2 = \omega r_2$  : Vitesse d'entraînement à la sortie de la roue
- $V_{1,relative}$  et  $V_{2,relative}$  : sont des vitesses relatives  $W_1$  et  $W_2$  à l'entrée et à la sortie de la roue

Figure 3.2. Écoulement interne sur la partie extra-dos de l'aube d'une roue de pompe

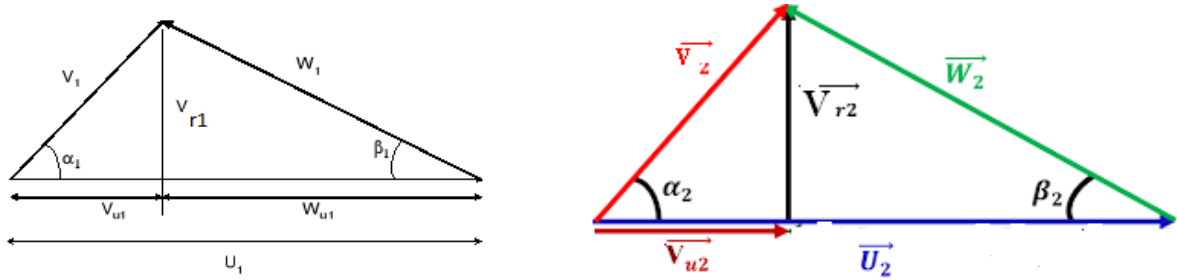


Figure 4.2. Triangle des vitesses

a. A l'entrée de la roue

b. A à la sortie de d'une roue de pompe

Géométriquement selon les triangles des vitesses ci-dessus :

À l'entrée  $W1^2 = V1^2 + U1^2 - 2U1V1 \cdot \cos \alpha1$  ou  $U1V1 \cdot \cos \alpha1 = \frac{V1^2 + U1^2 - W1^2}{2}$

A la sortie :

$$U2V2 \cdot \cos \alpha2 = \frac{V2^2 + U2^2 - W2^2}{2}$$

$$H_{eff} = \pm \left[ \frac{V2^2 + U2^2 - W2^2}{2g} - \frac{V1^2 + U1^2 - W1^2}{2g} \right] = \pm \left[ \frac{V2^2 - V1^2}{2g} + \frac{U2^2 - U1^2}{2g} - \frac{W2^2 - W1^2}{2g} \right] \quad 13.2$$

Le terme  $\frac{V2^2 - V1^2}{2g}$  : représente un accroissement de l'énergie cinétique entre l'entrée et à la sortie. Le terme  $\frac{U2^2 - U1^2}{2g} - \frac{W2^2 - W1^2}{2g}$  doit représenter l'énergie potentielle et l'énergie de pression.