# CONCEPTIONDES BARRAGES EN

Hafid SOUNNY / DAH

### PLAN DE L'EXPOSE

- Introduction
- Choix du types de barrages
- Définition du profil du barrage
- Étude des infiltrations
- Étude de stabilité
- Dispositifs de protection contre les effets de l'eau

Les barrages en terres sont les types les plus répandus dans le monde:

- Matériaux de construction locaux (provenant parfois des travaux d'excavation)
- > Exigences topographiques et géologiques moins contraignantes
- Nombre des sites favorables pour les barrages en béton est de plus en plus rare
- Développement d'outils modernes de terrassement et de compactage

Qualité et Quantité des matériaux de construction :

- > Matériaux très diverses: de l'argiles très fin aux éléments très grossiers et même parfois des roches altérées (schistes, grès tendre...)
- > Volume = 5 à 15 fois le volume d'un barrage en béton:
  - 20 000 à 10 000 m3 pour petits barrages
  - plus du Million de m3 pour les grands barrages
- Élément le plus essentiel pou le P.R. : le transport et la mise en œuvre des matériaux

Critères d'études :

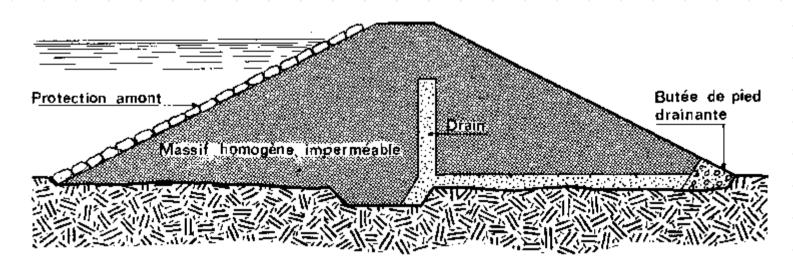
- > assurer la stabilité du remblais, de la fondation et des rives pour toutes les phases de vie de l'ouvrage
- > contrôler les infiltrations à travers la digue et la fondation
  - ⇒ pressions interstitielles, phénomène de renard, érosion des matériaux à travers des fissures, ...
  - > pertes autorisées selon l'objectif du projet

Critères d'étude (suite) :

- éviter la submersion de la digue
  - dimensionnement des ouvrages d'évacuation plus de sécurité
  - Revanche suffisante
  - vérifier la stabilité des versants de la cuvette (grand glissement
  - √ vagues énormes
- prévoir une flèche suffisante : compensation des tassements de la digue et de la fondation
- > protéger le talus amont contre les effets de batillage, et le talus aval et la crête contre l'érosion due aux pluies et aux vents

### 

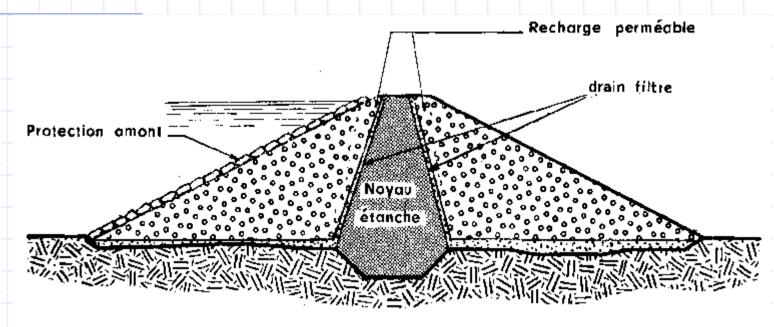
# CONCEPTION DU BARRAGE Choix du types de barrages



#### Barrage homogène

- disponibilité de matériaux fin en quantité et en qualité suffisantes
- barrage le plus facile à réaliser
- stabilité et étanchéité assurées par toute la digue
- organe de drainage permettant de rabattre les pression des eaux infiltrées
- protection contre le batillage au parement amont

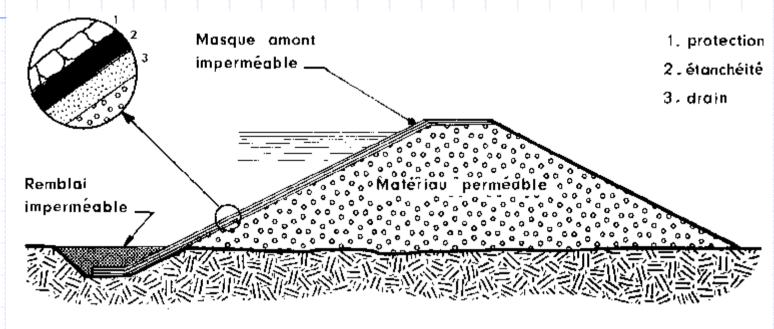
# CONCEPTION DU BARRAGE Choix du types de barrages



#### Barrage zoné

- les matériaux fins ne suffisent pas pour constituer toute la digue
- étanchéité assurée par un noyau constitué de matériaux argileux
  - avantage : peu sensible aux agressions extérieures et longue durée de vie
  - inconvénient : difficilement réparable en cas de fuite
- stabilité mécanique assurée par les recharges amont et aval
- drain et filtre : pour rabattre les pressions d'infiltration et éviter l'entraînement des fines www.GenieCivilPDF.com

### CONCEPTION DU BARRAGE Choix du types de barrages



#### Barrage à masque amont

- Matériaux fins non disponibles ou difficulté de réalisation du noyau
- stabilité : corps de la digue
- étanchéité : masque amont plaqué sur le parement amont :
  - en béton de ciment ou bitumineux, chape préfabriquées, membranes souples...
  - avantage : réalisation après montée des remblais, facilité de réparation
  - inconvénient : exposé aux agressions extérieures www.GenieCivilPDF.com

#### 1. Hauteur du barrage:

- = hauteur normale de retenue
- + charge maximale au-dessus du seuil du déversoir de crues
- + revanche (vagues)

#### Hauteur ou niveau normal de retenue :

calculé en tenant compte de :

- la capacité utile à stocker
- la tranche morte prévue pour emmagasiner les dépôts
- la tranche correspondant aux pertes par évaporation et par infiltrations

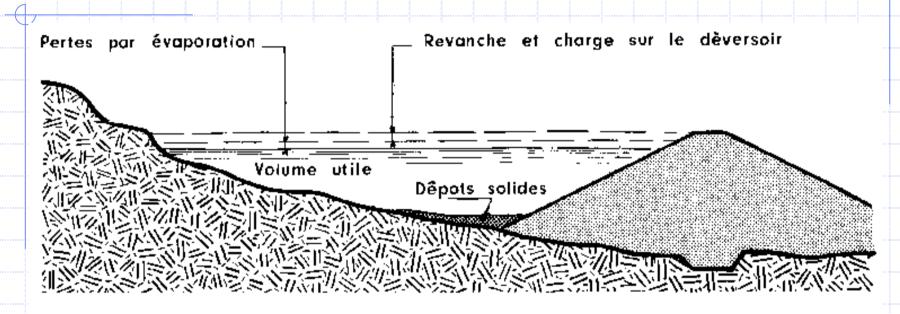


Figure 111.2 Schéma de répartition des tranches dans la retenue

Hauteur du barrage = CRN + Lame déversant + Revanche – cote fond

Volume utile + volume tranche morte + volume pertes (évaporation, infiltrations)

∨ CRN (courbe - hauteur volume)

Niveau des plus hautes eaux (charge max au-dessus du déversoir):

PHE = CRN + charge max du déversant

La charge au- dessus du déversoir de crues dépend :

- des caractéristiques de l'EC définies en fonction de l'hydrologie du B.V. (diagramme de la crue de projet)
- du laminage des crues par la retenue

#### La revanche:

Côte de crête du barrage = PHE + Revanche

#### dépend:

- la hauteur des vagues qui se forment sur le plan d'eau
- la vitesse de propagation des vagues lorsque celles ci rencontrent le barrage
  - Revanche = fonction (fetch, vitesse du vent) :

Formule de stevenson:  $H(vagues en m) = 0.76 + 0.032 (VF)^{1/2} - 0.26 (F)^{1/4}$ 

V: vitesse du vent en Km/h; F: fetch en km

Formule de Gaillard : vitesse de propagation des vagues : Vp = 1.5 + 2 H

 $\vee$  R = 0.75 H + Vp<sup>2</sup>/2g

' formule simplifiée R = 1 +0,3 √F '

#### La revanche:

Doit en outre tenir compte :

- du tassement du barrage après sa réalisation (1 % de la hauteur d'un barrage bien conçu et bien réalisé)
- de l'incertitude dans l'estimation des crues
- du risque encouru à cause de dispositifs temporaires (ex. batardeaux) placés sur le déversoir et qui augmenteraient la capacité de la retenue au détriment de la revanche

#### valeur minimale:

- 1,2 à 1,5 m pour barrages de moins de 10m de hauteur
- 1,5 à 2m pour H de 10 à 20m
- valeurs pouvant dépasser les 7m pour les grands barrages

#### 2. Largeur en crête du barrage :

#### Deux contraintes:

- éviter circulation d'eau importante à travers la partie haute du barrage
- permettre la circulation des engins pour la finition de l'ouvrage et son entretien

#### Calcul de L:

- Ne doit pas être < 3 m.</li>
- Pour barrage de moins de 9m de hauteur : L=3m
- pour H>9m : L = 1.65 H  $^{1/2}$  ou L = 3.6 H $^{1/3}$  3

#### 3. Pentes des talus :

Les pentes des talus du barrage en terre sont fixées par les conditions de stabilité mécanique du massif et de sa fondation

Stabilité du massif : on se donne des pentes qui apparaissent optimales et on vérifie par une étude de stabilité que le barrage présente une sécurité suffisantes

Stabilité de la fondation : lorsque les fondaions sont de mauvaises qualité (argileuses par ex), il faut diminuer les pentes des talus en élargissant l'embase de l'ouvrage

#### 3. Pentes des talus :

#### Quelques valeurs à confirmer par une étude de stabilité

Hauteur du Barrage (en m.)	Type du Barrage	Pentes des talus	
		Amont	Aval
Inférieure à 5 m	- Homogène	1/2,5	1/2
	- A zones	1/2	1/2
5 à 10 m	Homogène, granularité étendue	1/2	1/2
	<ul> <li>Homogène, à fort pourcentage d'argile</li> </ul>	1/2,5	1/2,5
	- A zones	1/2	1/2,5
10 à 20 m.	Homogène, granularité étendue	1/2,5	1/2,5
	<ul> <li>Homogène, à fort pourcentage d'argile</li> </ul>	1/3	1/2,5
	· A zones	1/2	1/3

#### Pression de l'eau interstitielle :

Pression hydrostatique au niveau d'un point existant dans une zone saturée du barrage ou de la fondation

#### Ligne de saturation ou ligne phréatique :

= Ligne du massif à laquelle la pression hydrostatique est nulle.

Elle sépare la partie saturée et la partie sèche ou humide du barrage.

<u>Ligne équipotentielle</u>: E = Z (cote) + P (pression de l'eau en m)

<u>Ligne de courant :</u> perpendiculaires aux lignes équipotentielles représentent la trajectoire de l'eau à travers le barrage

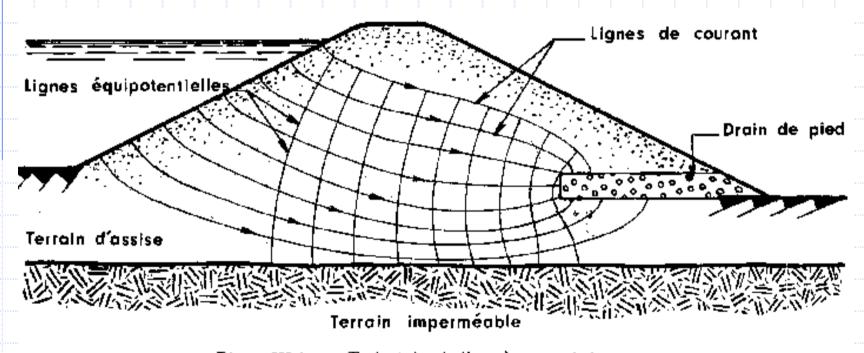


Figure III,4. - Trajectoire de l'eau à travers le barrage

Ligne de saturation ou ligne phréatique :

**Kozni**: Parabole de foyer O  $y^2 - y_0^2 - 2 \times y_0 = 0$ 

 $y_0 = (h^2 + d^2)^{1/2} - d$  et d = B - 0.7 b OC = 2/3 OD

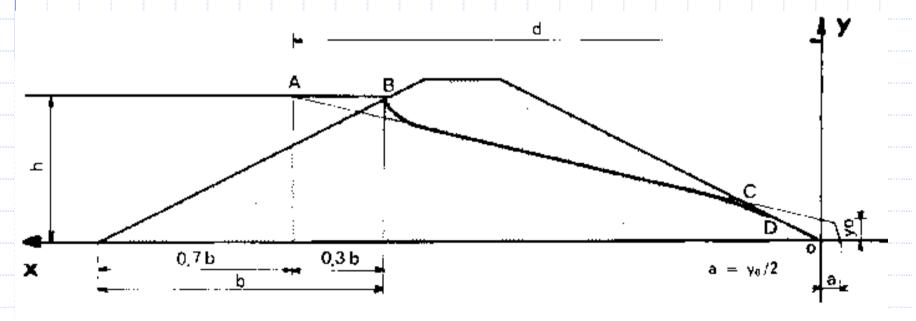
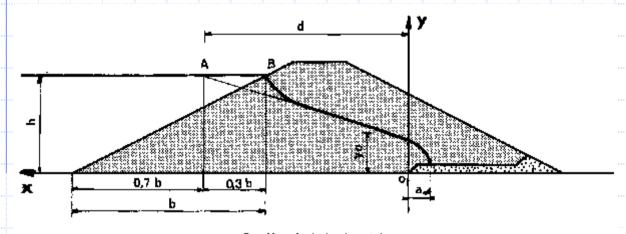
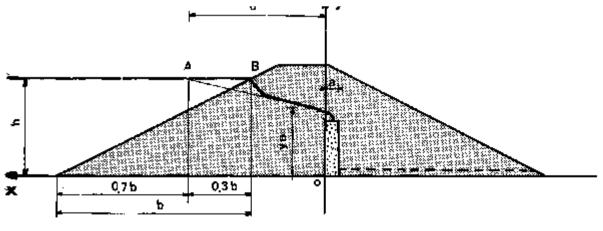


Figure III.5a. Tracé de la ligne de saturation ; cas d'un barrage homogène

Ligne de saturation ou ligne phréatique :



Cas d'un drain horizontal



Ligne de saturation ou ligne phréatique :

Barrage à noyau central. Méthode de Kozni dans le noyau

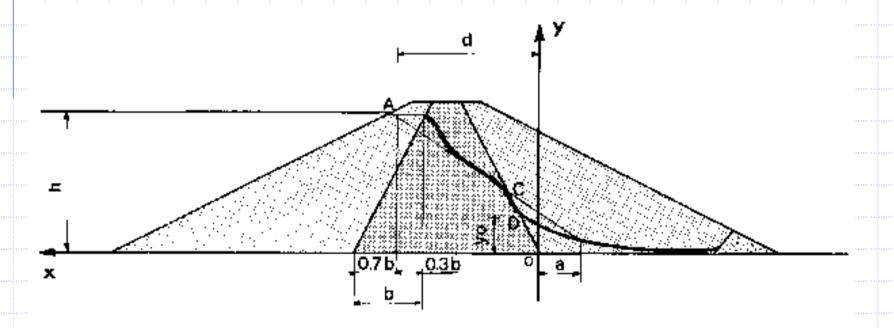
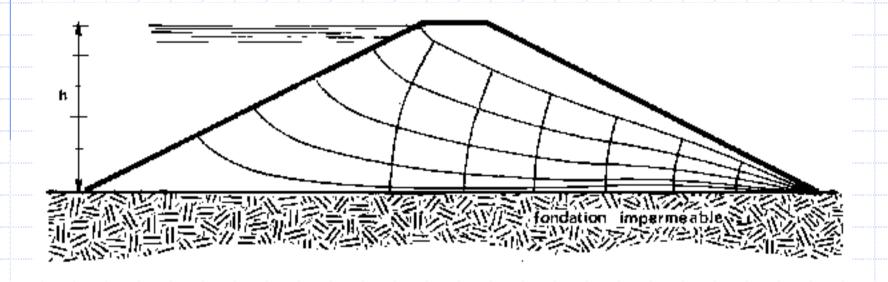


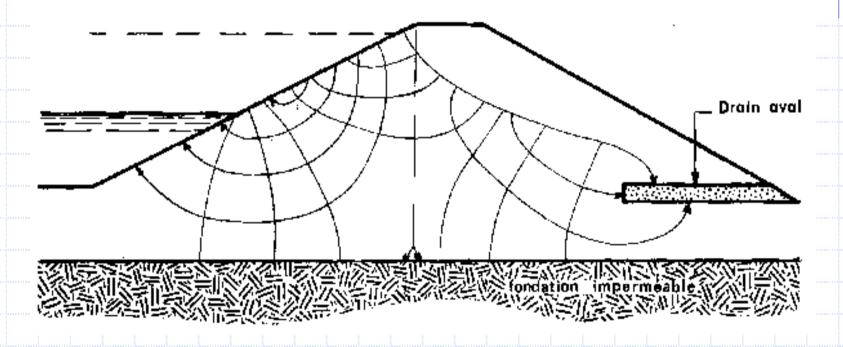
Figure III.5 $c_{ij}$  — Tracé de la ligne de saturation dans le cas d'un barrage à noyau.

Tracé des équipotentielles et des lignes de courants :



- Le parement amont est une équipotentielle
- la ligne de saturation et le contact avec la fondation imperméable sont des lignes de courant
- le long de la ligne de saturation : le potentiel en un point est dû uniquement à la cote en ce point (la pression hydraulique est nulle)

Tracé des équipotentielles et des lignes de courants (vidange rapide):



- vidange rapide : durée de vidange est < 1 mois
- tracé au début de l'écoulement transitoire
- rem. : nécessité d'un filtre en amont pour empêcher l'entraînement des ines

#### Calcul du débit de fuite (fondation imperméable) :

Loi de Darcy:

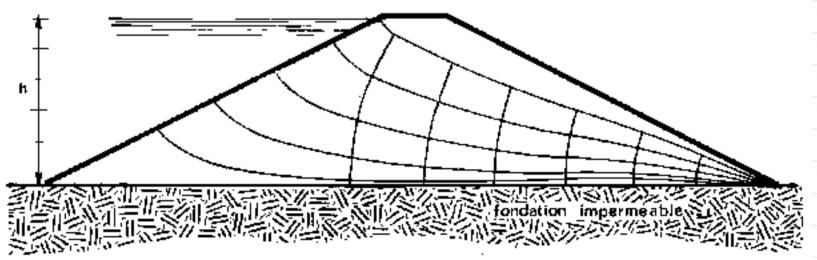
$$V = - K \operatorname{grad} E = K I$$

(E = Z + P : potentiel hydraulique; K : coef. De perméabilité de Darcy en m/s)

$$q = SV = SKI = SKH/L$$

I : gradient hydraulique moyen le long d'une ligne de courant de longueur moyenne L

H: hauteur d'eau à l'amont du barrage; S: la longueur mouillée du parement amont



#### Calcul du débit de fuite à travers une fondation perméable :

#### Loi de Darcy:

` La longueur moyenne de la ligne de courant est celle de la ligne de contact du massif imperméable  $^\prime$  : L = B + 2 F

$$q = (T - F) K H / (B+2F)$$

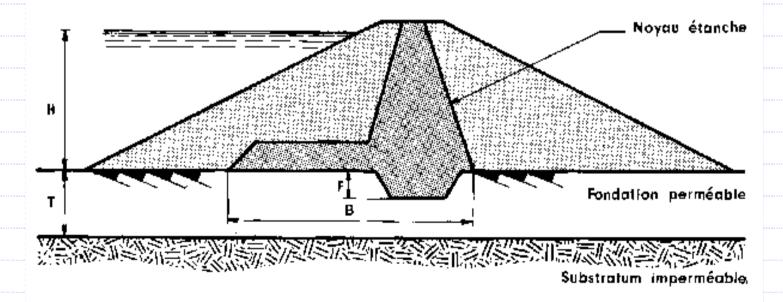
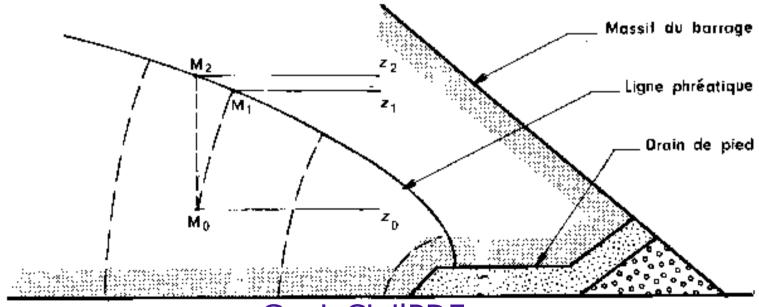


Figure III.7. Débit de fuite à travers une couche de fondations perméables, WWW.GENIECIVIPDE.COM

Calcul de la pression interstitielle :

$$P0 = Z1 - Z0$$



#### Phénomène de renard:

Le sol n'est plus stable dès que le gradient hydraulique dépasse  $\gamma_i$  /  $\gamma_w$  .

- ∨ Les grains en surface sont alors entraînés. Les grains en dessous, ne supportant plus le poids des grains supérieurs, sont entraînés à leur tour.
- ∨ Il se forme ainsi un petit tunnel où la circulation d'eau est aisée, le phénomène a donc tendance à s'amplifier jusqu'à ce que le renard débouche dans la retenue ∨ fuite brutale ∨ accident grave
- Le risque est d'autant plus grand que les grains sont plus petits
- Facteur le plus essentiel : la longueur de cheminement L:
  - ✓ Règle de LANE : si  $L_v + 1/3 L_h > c H' ∨ pas de renard$

 $L_v$ : cheminements verticaux  $L_h$ : cheminements horizontaux

#### Phénomène de renard:

Règle de LANE : si  $L_v + 1/3 L_h > c H' \lor pas de renard$ 

 $L_v$ : cheminements verticaux  $L_h$ : cheminements horizontaux

Nature du Terrain	) c	
Sables fins et limons	8,5	
Sables fins	7	
Sables moyens	6	
Gros sables	5	
Petits graviers	4	
Gros graviers	. 3	
Mélange de graviers et de gros galets	2,5	
Argile plastique	3	
Argile consistante	2	
Argile dure	1,8	

#### Phénomène de renard:

✓ l'application de la règle de LANE conduit à prévoir des dimensions latérales d'ouvrage importantes

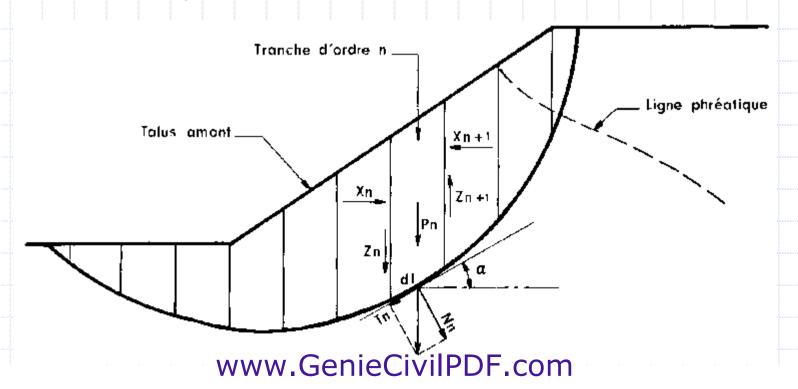
! L'économie : réduire la longueur en empêchant l'entraînement des particules v Filtre

#### Principe:

- L'étude de la stabilité d'un barrage en terre est celle de la stabilité de son talus amont et de son talus aval sur sa fondation
- Il faut se donner la forme de la surface de rupture au contact de laquelle il peut y avoir glissement : c'est une surface cylindrique circulaire à axe horizontal (phénomène observé sur le glissement de talus)
- Découpage de la surface en tranches verticales de faibles épaisseurs et étude de stabilité de l'ensemble :

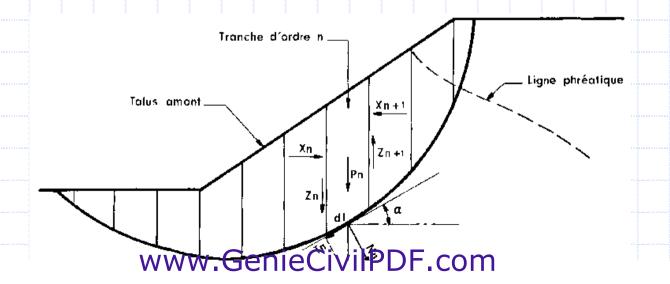
#### Principe:

- Résistance au cisaillement :  $t = c + (n-p) tg \phi$  (loi de Coulomb)
- Il existe plusieurs méthodes d'étude de stabilité, suivant la nature des hypothèses faites sur les interactions entre tranches et sur la pression interstitielle : la plus utilisée est la méthode de FELLENUS



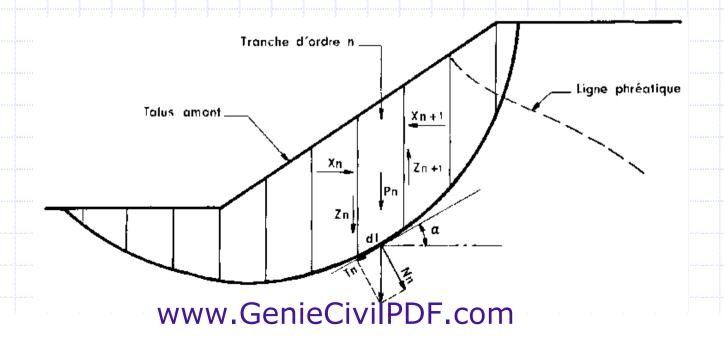
#### Méthode de FELLENUS: Hypothèses générales:

- ✓ la rupture se produit instantanément et simultanément le long de toute la surface de rupture
- ✓ aucune interaction dans la 3ème dimension du barrage ( $L_{transversale} \sim 2$  à 3 fois )
- ✓ pour tenir compte du séisme on réduit la pesanteur de 0 à 20% et on y ajoute une composante horizontale comprise entre 0 et 0,2 g
- Recherche du cercle de glissement le plus critique càd celui dont le Coefficient de sécurité est le plus faible. (f devra être > 1,5)



#### Méthode de FELLENUS : Hypothèses de la méthode :

- 1. Xn+1 Xn = Zn+1 Zn = 0: hypothèse sécuritaire
- 2. La densité utilisée pour calculer Tn (motrice) est la densité saturée (sous LS) et humide
- 3. La densité utilisée pour calculer Nn (stabilisatrice) est la densité immergée ( $\gamma_{sat}$ -1) Les hypothèses 2 et 3 sont sécuritaires et permettent d'éviter le calcul de la pression interstitielle p



Méthode de FELLENUS : Hypothèses de la méthode :

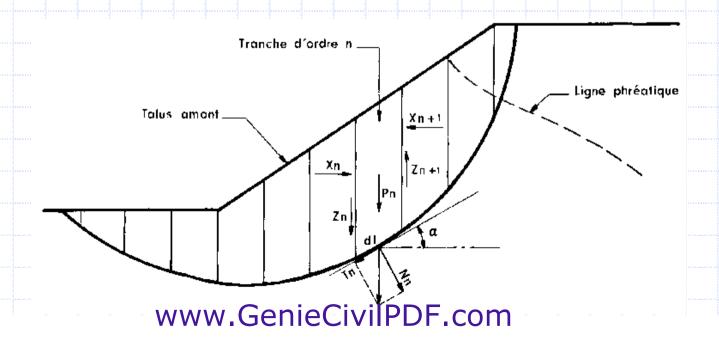
Moment des forces motrices :  $\Sigma T R = R \Sigma T$ 

Moment des forces résistantes :  $\Sigma(N' \operatorname{tg} \varphi) R + \Sigma(\operatorname{c} \operatorname{dl}) R = (\Sigma N' \operatorname{tg} \varphi + \operatorname{c} \operatorname{l}) R$ 

I : longueur de l'arc de la partie saturée ( on admet que l'aure partie est fissurée et donc de cohésion nulle)

R : rayon du cercle de glissement

 $\vee$  Coefficient de sécurité : f = (Σ N' tg φ + c I) / (Σ T)



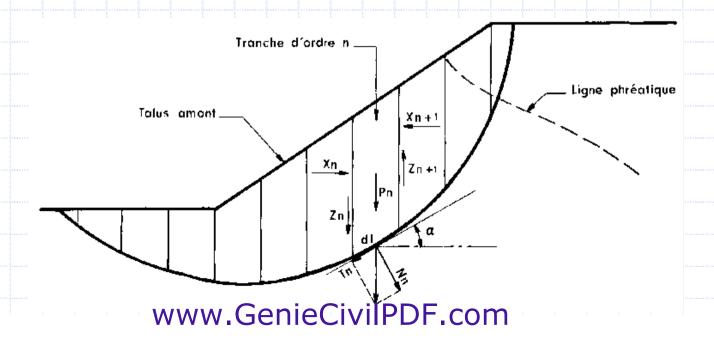
# CONCEPTION DU BARRAGE Étude de stabilité

Méthode de FELLENUS : variante tenant compte de p :

Omettre l'hypothèse  $3 \vee N = fct(\gamma_{sat})$ :

Force de frottement : (N/dI - p) tg  $\varphi$  dl = (N - p) dl ) tg  $\varphi$ 

Coefficient de sécurité :  $f = ((N - p dl) tg \varphi + c l) / (\Sigma T)$ 



# CONCEPTION DU BARRAGE Étude de stabilité

#### Stabilité mécanique de la fondation :

∃ Une zone mole où se présente un plan de glissement privilégié

$$P = 1/2 \gamma h^2 tg^2 (\pi/4 + \varphi/2)$$

$$B = 1/2 \gamma h'^2 tg^2 (\pi/4 + \varphi/2)$$

$$\vee$$
 F = (B + L c<sub>uu</sub>) / P (doit être > 1,5)

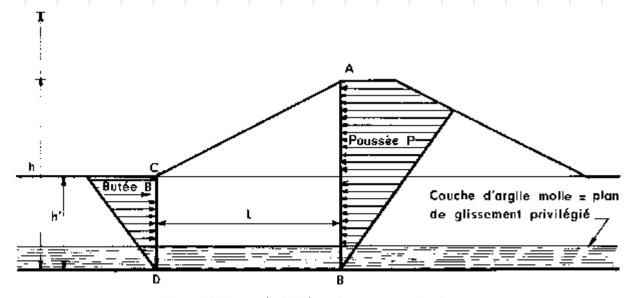


Figure III.12. Stabilité au glissement des fondations www.GenieCivilPDF.com

# CONCEPTION DU BARRAGE Étude de stabilité

#### **Tassements**

- Calcul précis par programme utilisant la méthode par éléments finis
- Tassement de la fondation meuble : dH = H.  $de / (1+e_0)$

e<sub>0</sub>: indice des vides initial du terrain

de : variation de l'indice des vides due à d $\sigma$ 

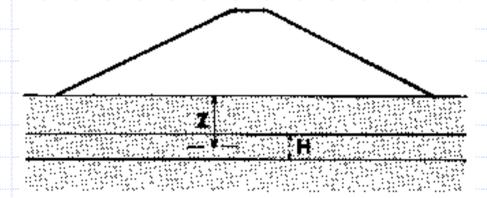
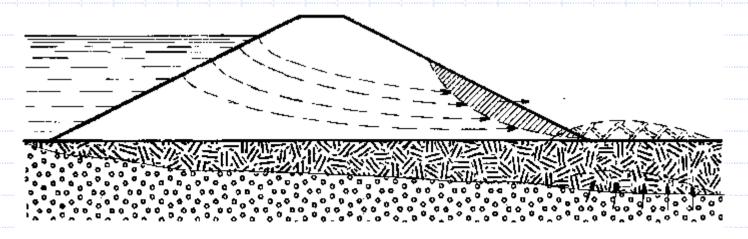


Figure III.13. Tassement des fondations.

### Rôle:

- Intercepter les eaux d'infiltration
- Éviter le phénomène renard ou la destruction partielle du pied aval à cause des résurgences des eaux infiltrées
- le drain évacue les eaux d'infiltration
- le filtre bloque la migration éventuelle des fines entraînées par l'eau



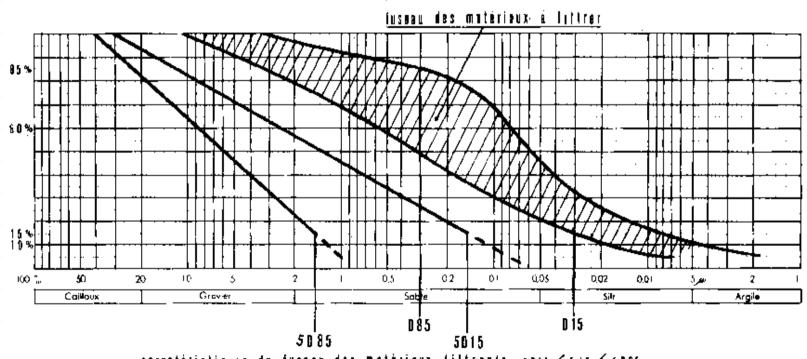
#### Constitution:

- les drains sont constitués de graviers perméables, de tuyaux en béton poreux ou en plastique perforé et entourés de graviers.
- le filtre est constitué de couches successives de matériaux perméables, de granulométrie de plus en plus fines assurant la transition entre le drain et les éléments fins des terres drainées
  - un filtre ne doit ni se dégrader ni se colmater
    - → utilisation de sables Coef. D'uniformité D<sub>60</sub>/D<sub>10</sub>>2
  - Conditions de TERZAGUI :
    - granulométrie étroite : 5 < F<sub>50</sub>/S<sub>50</sub> < 10
    - granulométrie étendue :  $F_{15}/S_{85}$  < 4 ou 5 ;  $F_{15}/S_{15}$  > 4 ou 5

#### Conditions de TERZAGUI sur les filtres :

- granulométrie étroite : 5 <  $F_{50}/S_{50}$  < 10
- granulométrie étendue :  $F_{15}/S_{85}$  < 4 ou 5 ;  $F_{15}/S_{15}$  > 4 ou 5





caractéristiques du fuseau des matériaux filtrants 5015 < 715 < 5085 avec coélficient d'uniformité  $\frac{0.60}{0.10}>2$ 

#### Couches constituant le filtre :

- la courbe granulométrique constituant chaque couche du filtre doit être ~
   parallèle à celle de la couche précédente
- épaisseur couche > max (20 ou 30 cm ; 50 fois le  $F_{15}$ )
- ∃ des tapis de feutre de fibres synthétiques qui permettent de réaliser des filtres faciles à mettre en place
- Quand une couche filtrante sert de drain, pouvoir évacuer un débit double du débit à drainer. Si elle contient des drains poreux ou percés, les orifices doivent être < 0,5  $F_{85}$

#### <u>Disposition dans un barrage en terre</u>: Drain tapis :

- c'est un drain tapis filtrant destiné à rabattre la ligne phréatique à l'intérieur du massif et intercepter les infiltrations à travers une fondation perméable
- s'étend sur 1/4 à 1/3 de l'emprise du barrage
- inconvénient : anisotropie (perméabilité H>V) → affleurement de nappes au talus aval

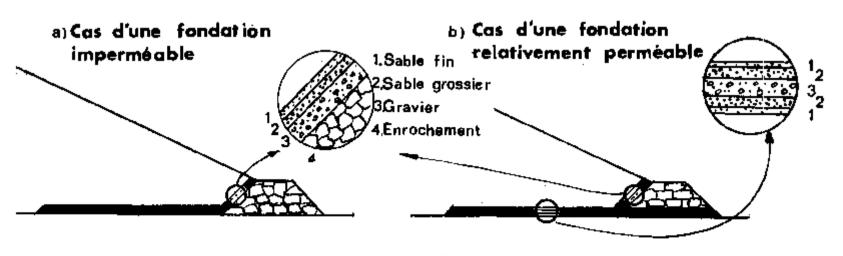
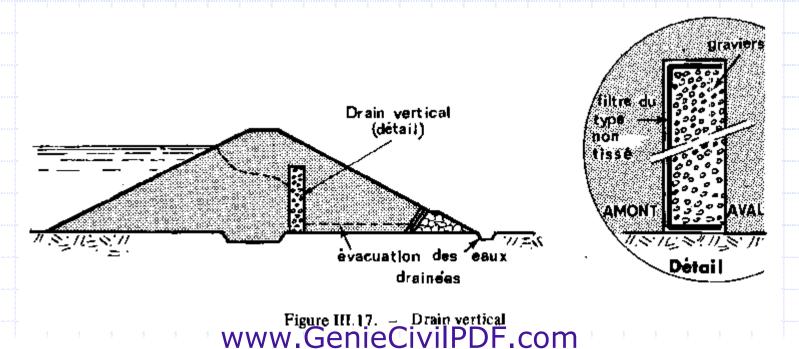


Figure III, 16. - Drain tapis filtrant

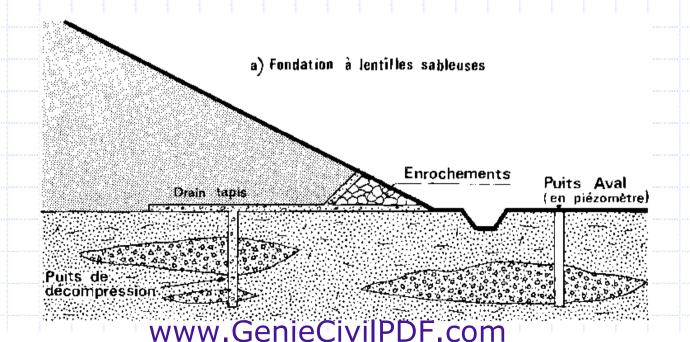
<u>Disposition dans un barrage en terre</u>: Drain vertical:

- placé au centre → solution plus efficace
- largeur minimale 1m. Peut remonter jusqu'à la côte moyenne du plan d'eau amont
- l'eau interceptée est évacuée par un réseau tuyaux-drains ou par un draintapis filtrant (si la fondation est perméable)



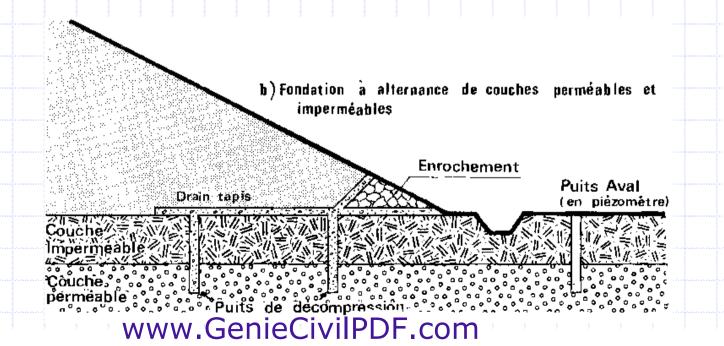
<u>Disposition dans un barrage en terre</u>: Puits filtrants :

- cas de fondation perméable et hétérogène
- assurer le drainage et éliminer les sous-pressions
- nombre en fct de l'hétérogénéité et profondeur dépassant 50% la hauteur du barrage



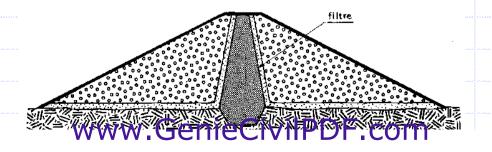
#### <u>Disposition dans un barrage en terre</u>: Puits filtrants :

- cas de fondation constituée de couches imperméable et perméable
- assurer le drainage de la fondation perméable et éliminer les sous-pressions sous la couche imperméable
- profondeur : pénetrer jusqu'au 1/4 de l'épaisseur de la couche imperméable



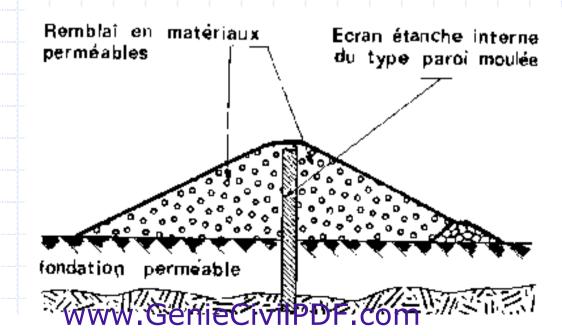
### Étanchéité du barrage : Noyau argileux compacté

- épaisseur min > max(2m,  $1/6 H_b$ )
- Hauteur : le noyau devra être monté au-dessus des PHE (jusqu'à la crête du barrage pour tenir compte des remontées capillaires)
- Sommet : Protection contre la dessiccation et les fissures dans sa partie supérieure : mise en place de couche de sable ou de préférence traitement avec une couche en enrobé bitumineux
- Latéralement : drains et filtres de part et d'autre (exploitation normale et vidange rapide)
- en bas : assurer la continuité de l'étanchéité en le raccordant à la fondation perméable ou au dispositif d'étanchéité des fondations
- constitué de mélange d'argile, sables et graviers en proportions convenables



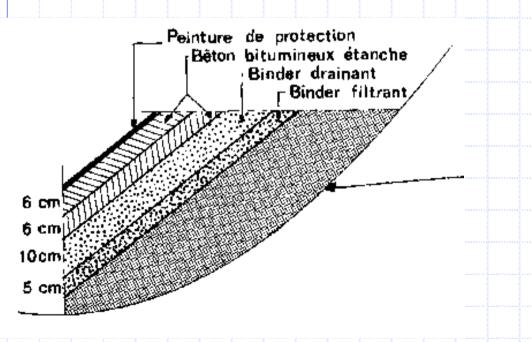
### Étanchéité du barrage : Parois moulée

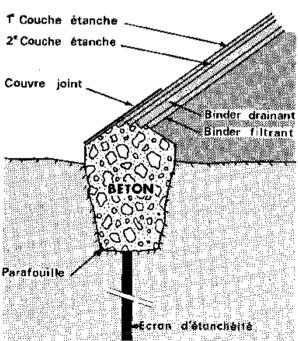
- exécutée après montée du remblai
- constituée de béton d'argile pour assurer une plasticité vis à vis des déformations du remblai
- après réalisation de la tranchée mise en place de boue bentonitique puis chargement en ciment



### Étanchéité du barrage: masque amont

- Masque en béton de ciment : ne convient pas aux barrage en terre (relativement souples) v barrages en enrochement. Très sensible aux agressions ext. notamment l'eau
- Masque en béton bitumineux : très étanche et suffisamment élastique et plastique pour suivre les déformations du massif. Risque de fluage et de vieillissement



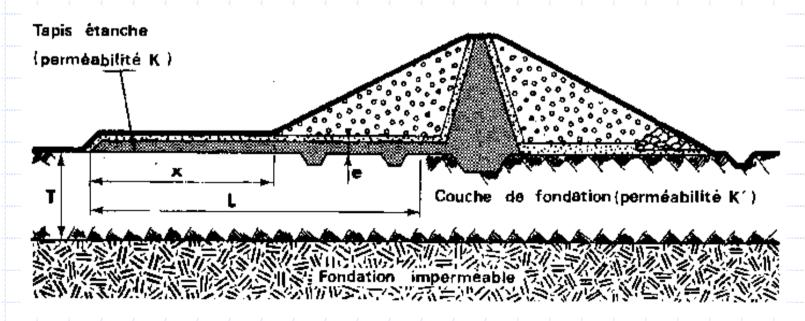


### Étanchéité des fondations: Ecran vertical

- Tranchée remplie de matériaux argileux compacté sous le massif du barrage en prolongement du noyau
- Parois moulée en béton d'argile dans le prolongement de l'organe d'étanchéité du barrage
- Rideaux d'étanchéité par injection de ciment

### Étanchéité des fondations: Tapis étanche

- diminuer les fuites en allongeant vers l'amont les lignes d'infiltration
- constitué de matériaux argileux compactés (renforcer l'étanchéité par des polymères synthétiques et de bentonite pour améliorer la continuité et l'efficacité)



### Dispositifs de protection contre l'eau Protection des talus

#### Talus aval:

protection contre l'érosion due au ruissellement des eaux de pluies

- enherbement en cas de petit barrage
- risbermes ou fossés parallèles à la ligne de crête qui intercepteront les eaux avant d'atteindre le pied avec de grande vitesses

protection contre le renard dû au ressuyage des eaux de saturation

dispositif de drainage

### Dispositifs de protection contre l'eau *Protection des talus*

#### Talus amont:

protection contre l'attaque des vagues

- enrochement
- revêtement perméable (béton bitumineux, dallettes de béton préfabriquées...)
- traitement au ciment

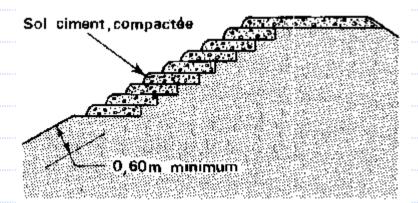


Figure III.24, - Protection amont en sol-ciment