RÉPUBLIQUE ALGÉRIENNE DÉMOCRATIQUE ET POPULAIRE MINISTÈRE DE L'ENSEIGNEMENT SUPÉRIEURE ET DE LA RECHERCHE SCIENTIFIQUE

UNIVERSITÉ MOULOUD MAMMERI DE TIZI-OUZOU FACULTÉ DU GÉNIE DE LA CONSTRUCTION

DÉPARTEMENT DE GÉNIE CIVIL

LABORATOIRE DE RECHERCHE EN GÉOMATÉRIAUX, ENVIRONNEMENT ET AMÉNAGEMENT

(LGEA)



MÉMOIRE DE FIN D'ÉTUDES

SPÉCIALITÉ : GÉNIE CIVIL OPTION : GÉOTECHNIQUE ET ENVIRONNEMENT

THÈME

ÉVALUATION DE LA DÉGRADATION CHIMIQUE DES GRANULATS SCHISTEUX À L'ESSAI OEDOMETRQUE ET À LA BOITE DE CISAILLEMENT

PRÉSENTÉ PAR

Mr AIT TALEB Abdelkader

Devant le jury d'examen suivant :

Mr DJEMAI .M

Professeur à l'UMMTO

Mme BOUBRIT .H

Mr MELBOUCI Bachir

Maitre de conférences B à l'UMMTO

Professeur à l'UMMTO

Président.

Examinatrice.

Rapporteur.

Promotion : 2016/2017.

Soutenu le : 30/ 09 /17.

Remerciement

En premier lieu je remercie mes parent, frères et sœurs de leur soutient morale et physique.

J'adresse mes sincères remerciements et ma profondes gratitude à **Mr. MELBOUCI B** professeur à l'université de mouloud Mammeri de Tizi Ouzou qui a encadré ce travail de master et qui m'a fait bénéficier de ces immenses compétences scientifiques et de sa disponibilité et qui je considère le guide et l'exemple du sérieux dans le travail.

Je remercie aussi Mm BOUBRIT H et Mr DJEMAI M d'avoir accepté de jugé ce travail.

Je remercie Mr. BOUDELLAL O pour ces conseils judicieux, pour ces qualités scientifiques et humaines et pour sa disponibilité.

Je tiens aussi à remercie mes amis qui ont participé à la réalisation de la partie expérimentale, AIT MALEK Abderrahim, DJEFFAL Dihia et bien sûr OUALI Leticia.

Je remercie aussi Mm MOUBAREK H et Mr BOUKHEROUB M.

Un grand remerciement pour Mr KHELIFA Sid Ali responsable du laboratoire MDS de l'université de mouloud Mammeri Tizi Ouzou pour sa disponibilité et surtout sa confiance.

Je tiens également à remercie Mr OUTALEB A gérant du laboratoire LEGEO pour ces conseils et orientations.

En fin je remercie toute personne ayant participé de près ou de loin dans ma formation.

DÉDICACE

JE DÉDIE CE TRAVAIL POUR MES CHERS PARENTS, FRÈRES ET SŒURS. A TOUTE LA FAMILLE AIT TALEB ET CES PROCHES. A TOUS MES AMIS SANS EXCEPTION. A TOUTE LA PROMOTION DE GÉOTECHNIQUE ET ENVIRONNEMENT.

Liste des figures

Figure 1: structure interne de la terre.	15
Figure 2: structures et les symétries cristallines	15
Figure 3: échelle de dureté de MOHS.	16
Figure 4: quelques éléments natifs.	16
Figure 5: quelques oxydes	16
Figure 6: quelques sulfures	17
Figure 7: quelques sulfates.	17
Figure 8: quelques carbonates.	17
Figure 9: quelques silicates.	17
Figure 10: quelques halogénures.	18
Figure 11: quelques hydroxydes	18
Figure 12: quelques phosphates	18
Figure 13: cycles de formation des roches.	19
Figure 14: le cvcle de sédimentation	20
Figure 15: principaux milieux de sédimentation	21
Figure 16: différents types de roches sédimentaires	21
Figure 17: les séries sédimentaires détritiques.	22
Figure 18: auelaues roches détritiques.	
Figure 19: quelques roches salines (gypse, anhydrite, halite, sylvite).	
Figure 20: quelques roches carbonées (tourbes, anthracite, charbon).	
Figure 21: quelques roches siliceuses (diatomite, rognons de silex)	23
Figure 22: quelques roches carbonatées (calcite, calcaire, dolomite)	23
Figure 23: principales roches plutonique (granit diorite gabbro)	23
Figure 24: principales roches volcaniques (rhvolite, andésite, basalte)	24
Figure 25: différents types du métamorphisme	21
Figure 26: principales roches métamorphiques	25
Figure 27: degré croissant de métamorphiques.	25
Figure 28: situation de la daïra de Ain el hammam dans la wilava de Tizi Ouzou	23
Figure 29: vue aérienne (Google earth) de Ain el hammam	20
Figure 30: délimitation et hydrographie de Ain el hammam	20
Figure 31: carte des caractéristiques générales de Ain el hammam	29
Figure 32: carte des pentes de Ain el hammam	2)
Figure 33: carte des altitudes de Ain el hammam	30
Figure 34: carte géologique et lithologique de Ain el hammam	
Figure 35: carte des aléas naturels et technologique de Ain el hammam	
Figure 36: diagramme de Goldschmidt (rapport de charge 7 sur le rayon jonique r)	
Figure 37: site d'extraction du schiste (route vers AIT YAHIA AIN FL HAMMAM)	+0
Figure 38: blocs de schiste extrait à Ain el hammam	
Figure 30: le schiste anrès concassage	++
Figure 40: la série de tamis et la tamiseuse	+5
Figure 41: une balance	+0
Figure 41: une balance	40
Figure 42: course granuloineurque initiale.	40
Figure 43. nexametaphosphate de sodium et obgi du schiste passant obum	40
Figure 44. preparation de la solution à l'alde d'un agitaleur electrique	49
Figure 45. equipements de l'essai de sedimentometre	49
Figure 40. course granutometrique par sedimentation fraction de $\phi < 0.08$ mm	50
Figure 47: preparation de quaire echantilions de soniste dans le panier de la pesee hydrostatique	31
Figure 40. pese du pychometre a vide N11.	52
Figure 49: pese de 50g du soniste passant le tamis 2mm.	33
Figure 50: pese de la masse NI3.	53

Figure 51: élimination des bulles d'air par ébullition à la plaque chauffante.	53
Figure 52: préparation de l'échantillon pour réaliser les limites d'Atterberg	54
Figure 53: dispositif de dosage du bleu de méthylène	55
Figure 54: l'agitateur mécanique, le récipient et la bouteille du bleu de méthylène	55
Figure 55: gestion du dosage du bleu de méthylène	55
Figure 56: essai du bleu de méthylène sur le papier filtre	55
Figure 57: échelle de VBS donnée par ARVOR géotechnique	56
Figure 58:diffractogramme du schiste de Ain el hammam à étudier.	57
Figure 59: la machine et la boite de cisaillement.	59
.Figure 60: préparation de la première série.	60
Figure 61: détergents, phosphates et sulfates.	60
Figure 62: courbe granulométrique initiale avant cisaillement de l'échantillon.	60
Figure 63: courbe $\tau = f(\Delta L)$ de l'essai de cisaillement avant traitement de 1 à 4 bars	61
Figure 64: courbe $\Delta H = f(\Delta L)$ de l'essai de cisaillement avant traitement	61
Figure 65: droite intrinsèque $\tau = f(\sigma)$	62
Figure 66: courbe granulométrique après cisaillement	62
Figure 67: courbe de $\tau = f(\Delta L)$ sériel après traitement (eau)	63
Figure 68: courbe de V = f ((ΔL), série 1 après traitement (eau).	64
Figure 69: droite intrinsèque $\tau = f(\sigma)$ série 1 (eau).	64
Figure 70: courbes granulométriques après cisaillement (eau).	65
Figure 71: courbe $\tau = f(\Delta L)$ série 1 après traitement (phosphates).	65
Figure 72:courbe de V = $f((\Delta L)$, série 1 après traitement (phosphates)	66
Figure 73: droite intrinsèque série 1 après traitement (phosphates).	66
Figure 74: courbes granulométriques après cisaillement (phosphates).	66
Figure 75:courbe $\tau = f(\Delta L)$ série 1 après traitement (détergents)	67
Figure 76: courbe de V = $f((\Delta L)$, série 1 après traitement (détergents).	67
Figure 77: droite intrinsèque série 1 après traitement (détergent)	68
Figure 78: courbes granulométriques après cisaillement (détergents).	68
Figure 79:courbe $\tau = f(\Delta L)$ série 1 après traitement (sulfates)	69
Figure 80:courbe de V = $f((\Delta L)$, série 1 après traitement (sulfates)	69
Figure 81: droite intrinsèque série 1 après traitement (sulfates).	69
Figure 82: courbes granulométriques après cisaillement (sulfates)	70
Figure 83: assemblage des courbes de 1bar pour les 4 polluants.	71
Figure 84: assemblage des courbes de 2 bars pour les 4 polluants	71
Figure 85: assemblage des courbes de 3bars pour les 4 polluants	71
Figure 86: assemblage des courbes de 4 bars pour les 4 polluants	72
Figure 87: courbe $\tau = f(\Delta L)$ série 2 après traitement (eau)	72
Figure 88: courbe de V = $f((\Delta L)$, série 2 après traitement (eau).	73
Figure 89: droite intrinsèque série 2 après traitement (eau).	73
Figure 90: courbes granulométriques après cisaillement (Eau)	73
Figure 91 : courbe $\tau = f(\Delta L)$ série 2 après traitement (phosphates).	74
Figure 92: courbe de V = $f((\Delta L)$, série 2 après traitement (phosphates)	74
Figure 93: droite intrinsèque série 2 après traitement (phosphates).	74
Figure 94: courbes granulométriques après cisaillement (phosphates).	75
Figure 95: courbe $\tau = f(\Delta L)$ série 2 après traitement (détergents)	75
Figure 96: courbe de V = f ((Δ L), série 2 après traitement (détergents).	75
Figure 97: droite intrinsèque série 2 après traitement (détergents).	76
Figure 98: courbes granulométriques après traitement (détergents)	76
Figure 99: courbe $\tau = f(\Delta L)$ série 2 après traitement (sulfates)	76
Figure 100: courbe de V = f ((Δ L), série 2 après traitement (sulfates)	77
Figure 101: droite intrinsèque série 2 après traitement (sulfates).	77

Figure 102: courbes granulométriques après traitement (sulfates)	. 77
Figure 103: assemblage des courbes de 1bar pour les 4polluants.	. 78
Figure 104: assemblage des courbes de 2bars pour les 4 polluants	. 78
Figure 105: assemblage des courbes de 3bars pour les 4polluants	. 79
Figure 106: assemblage des courbes de 4bars pour les 4 polluants	. 79
Figure 107: courbe $\tau = f(\Delta L)$ série 3 après traitement (eau)	. 80
Figure 108: courbe de V = f ((ΔL), série 3 après traitement (eau).	. 80
Figure 109:droite intrinsèque série 3 après traitement (eau).	. 80
Figure 110: courbes granulométriques après cisaillement (eau).	. 81
Figure 111: courbe $\tau = f(\Delta L)$ série 3 après traitement phosphates.	. 81
Figure 112: courbe de V = f ((ΔL), série 3 après traitement phosphates	. 81
Figure 113: droite intrinsèque série 3 après traitement phosphates	. 82
Figure 114: courbes granulométriques après cisaillement (phosphates).	. 82
Figure 115: courbe $\tau = f(\Delta L)$ série 3 après traitement détergents.	. 82
Figure 116: courbe de V = f ((ΔL), série 3 après traitement détergents	. 83
Figure 117: droite intrinsèque série 3 après traitement détergents.	. 83
Figure 118: courbes granulométriques après cisaillement (détergents).	. 83
Figure 119: courbe $\tau = f(\Lambda L)$ série 3 après traitement sulfates	. 84
Figure 120: courbe de V = $f((\Lambda L))$ série 3 après traitement sulfates	84
Figure 121: droite intrinsèque série 3 après traitement sulfates	84
Figure 122: courbes granulométriques après cisaillement (sulfates)	85
Figure 122: establistic function et region de la pour les 4 polluants	85
Figure 124: assemblage des courbes de 2bars pour les 4 polluants	86
Figure 125: assemblage des courbes de 3bars pour les 4 polluants	86
Figure 126: assemblage des courbes de 4bars pour les 4 polluants	86
Figure 127: courbe $\tau = f(\Lambda I)$ série 4 anrès traitement eau	87
Figure 128: courbe de V = $f((\Lambda L))$ série 4 après traitement eau	87
Figure 120: droite intrinsèque série 4 après traitement eau	88
Figure 130: courbes granulométriques après cisaillement (eau)	88
Figure 131: courbe $\tau = f(\Lambda I)$ série 4 anrès traitement (phosphates)	88
Figure 132: courbe de V = $f(AI)$ serie 4 après traitement (phosphates).	. 00 . 80
Figure 132: droite intrinsèque série 4 après traitement phosphates.	. 07 . 80
Figure 134: courbos granulomátriques après cisaillement (phosphates.)	. 09 . 09
Figure 134. courbes granulonicitiques après cisamement (phosphales)	00
Figure 135: courbe $t = I(\Delta L)$ serie 4 après traitement détergents.	. 90
Figure 150. coulde de $\sqrt{-1}$ ((ΔL), serie 4 après traitement détergents.	. 90
Figure 137. droite intrinseque serie 4 après traitement detergents	. 90
Figure 138 : courbes granulometriques après cisamement (detergents)	. 91
Figure 139. courbe $t = I(\Delta L)$ serie 4 après traitement suffates.	. 91
Figure 140. courbe de $\sqrt{-1}$ ((ΔL), serie 4 après traitement suffates.	. 91
Figure 141. droite intrinseque serie 4 après discillement sulfates.	. 92
Figure 142: courbes granulometriques après cisamement surfates.	. 92
Figure 144:assemblage des courbes de l'bars pour les 4 polluents	. 93
Figure 144:assemblage des courbes de 2bars pour les 4 polluants	. 93
Figure 145: assemblage des courbes de 3bars pour les 4 polluants	. 93
Figure 146: assemblage des courbes de 4bars pour les 4 polluants	. 94
Figure 14/: courbe $\tau = t$ (ΔL) serie 5 apres traitement eau.	. 94
Figure 148: courbe de V =f ((ΔL), serie 5 après traitement eau.	. 95
Figure 149: droite intrinseque serie 5 apres traitement eau	. 95
Figure 150: courbes granulométriques après cisaillement eau	. 95
Figure 151: courbe $\tau = t (\Delta L)$ serie 5 apres traitement phosphates	. 96
Figure 152: courbe de V =t ((ΔL), série 5 après traitement phosphates	. 96

Figure 153: droite intrinsèque série 5 après traitement phosphates	96
Figure 154: courbes granulométriques après cisaillement phosphates	97
Figure 155: courbe $\tau = f(\Delta L)$ série 5après traitement détergent	97
Figure 156: courbe de V = f ((Δ L), série 5 après traitement détergents	97
Figure 157: droite intrinsèque série 4 après traitement détergents	98
Figure 158: courbes granulométriques après cisaillement détergents	98
Figure 159: courbe $\tau = f(\Delta L)$ série 5après traitement sulfates	98
Figure 160: courbe de V = f ((ΔL), série 5 après traitement sulfates	99
Figure 161: droite intrinsèque série 4 après traitement sulfates.	99
Figure 162: courbes granulométriques après cisaillement sulfates.	99
Figure 163: assemblage des courbes de 1bar pour les 4 polluants.	. 100
Figure 164: assemblage des courbes de 2bars pour les 4 polluants	. 100
Figure 165: assemblage des courbes de 3bars pour les 4 polluants	. 101
Figure 166: assemblage des courbes de 4bars pour les 4 polluants	. 101
Figure 167: comparaison des courbes de 1 bar avant et après traitement.	. 102
Figure 168: comparaison des courbes de 2 bars avant et après traitement	. 102
Figure 169: comparaison des courbes de 3 bars avant et après traitement	. 102
Figure 170: comparaison des résultats 4 bars avant et après traitement	. 103
Figure 171: comparaison des courbes de 1 bar avant et après traitement.	. 103
Figure 172: comparaison des courbes de 2 bars avant et après traitement	. 103
Figure 173: comparaison des courbes de 3 bars avant et après traitement	. 104
Figure 174: comparaison des courbes de 4 bars avant et après traitement	. 104
Figure 175: comparaison des courbes de 1 bar avant et après traitement.	. 104
Figure 176: comparaison des courbes de 2 bars avant et après traitement	. 105
Figure 177: comparaison des courbes de 3bars avant et après traitement	. 105
Figure 178: comparaison des courbes de 4 bars avant et après traitement	. 105
Figure 179: comparaison des courbes de 1 bar avant et après traitement.	. 106
Figure 180: comparaison des courbes de 2 bars avant et après traitement	. 106
Figure 181: comparaison des courbes de 3bars avant et après traitement	. 107
Figure 182: comparaison des courbes de 4 bars avant et après traitement	. 107
Figure 183: assemblage des paramètres avant et après traitement pour la 1ière série.	. 108
Figure 184: assemblage des paramètres avant et après traitement pour la 2ième série	. 108
Figure 185:assemblages des paramètres avant et après traitement pour la 3ième série	. 108
Figure 186: assemblages des paramètres avant et après traitement pour la 4ième série	. 109
Figure 187: assemblages des paramètres avant et après traitement pour la 5ième série	. 109
Figure 188: assemblage des paramètres avant et après traitement (eau).	. 109
Figure 189: assemblage des paramètres avant et après traitement (phosphates)	. 110
Figure 190: assemblage des paramètres avant et après traitement (détergents).	. 110
Figure 191: assemblage des paramètres avant et après traitement (sulfates).	. 110
Figure 192: la machine œdométrique.	. 113
Figure 193: préparation de l'échantillon pour l'essai avant traitement.	. 114
Figure 194: préparation des échantillons pour réaliser quatre essais œdométriques	. 114
Figure 195: courbe granulométrique avant traitement.	. 115
Figure 196: courbe œdométrique avant traitement	. 115
Figure 197: courbe œdométrique après traitement (schiste +eau)	. 116
Figure 198: courbe œdométrique après traitement (schiste + détergents)	. 117
Figure 199: courbe œdométrique après traitement (schiste + sulfates)	. 117
Figure 200: courbe œdométrique après traitement (phosphates)	. 118
Figure 201: assemblage des courbes œdométriques avant et après traitement	. 119

SOMMAIRE

Remerciements	
Dédicace	
Liste des tableaux	
Liste des figures	
INTRODUCTION GENERALE	11
PREMIERE PARTIE	
SYNTHESE BIBLIOGRAPHIQUE ET IDENTIFICATION DES MATERIA L'ETUDE	UX DE
CHAPITRE I: GENERALITES SUR LES ROCHES	14
1. Introduction	15
2. Les minéraux	15
2.1. Définition	15
2.2. Les espèces minérales	15
2.3. Classification des minéraux	15
3. Les roches	19
3.1. Définition	
3.2. Classification des roches	19
3.4. Les roches sédimentaires	20
3.5. Les roches magmatiques	23
3.6. les roches métamorphiques	24
Conclusion	
CHAPITRE II: ETUDE GENERALE DE LA REGION DE AIN EL HAMMAM	127
1. Situation géographique	
2. Délimitation et hydrographie	
3. Caractéristiques générales	
4. La topographie de la région d'AEH	
5. Le relief	
6. Géologie et lithologie de la région de Ain el hammam	
7. Aléas naturelles et technologiques	
8. Le climat	
9. La Végétation	
Conclusion	

CHAPITRE III: LES SCHISTES ET LES DIFFERENTES DEGRADATIONS DES ROCHES

OCHES	3 4
1. Les schistes	
1.1. Définition	35
1.2. Les différents types de schistes	
1.3. Les principaux minéraux constituant les schistes	36
2. Dégradation des roches	
2.1. Introduction	
2.2. L'altération à l'échelle du minéral et de la roche	36
2.3. Les phénomènes de dégradation des roches	
Conclusion	41

DEUXIEME PARTIE

ETUDE EXPERIMENTALE

CHAPITRE IV: ESSAIS D'IDENTIFICATION	43
1. Introduction	44
2. Le matériau schiste	44
3. Analyse granulométrique à sec après lavage [NF P94- 056]	45
4. L'analyse granulométrique par sédimentation [NF P94- 057].	
5. Caractéristiques physiques	50
5.1. Teneur en eau W % [NF P94- 050]	50
5.2. Masse volumique sèche pd par pesée hydrostatique [NF P94- 064]	51
5.3. Densité volumique des grains solides ps méthode du pycnomètre [NF P94	4- 054]52
5.4. Limites d'Atterberg [NF P94- 051]	54
5.5. L'indice des vides e	54
5.6. La porosité n	54
6. Essai au bleu de méthylène [NF 94-068]	54
7. Analyse minéralogique par diffraction des rayons X	56
Conclusion	57

CHAPITRE V: ESSAI DE CISAILLEMENT DIRECTE A LA BOITE	58
1. Introduction	. 59
2. Appareillage	. 59
3. Exécution de l'essai	59
4. Essai de cisaillement sur le materiau à l'état initial	60
5. Essai de cisaillement sur le matériau après traitement	6 3
6. Assemblage des cohésions et angles de frottement interne pour les différentes séries	108
7. Assemblage des cohésions et angles de frottements interne après traitement pour chaq polluant	jue 109
8. Comparaison entre les paramètres mécaniques1	11
Conclusion1	111
CHAPITRE VI: ESSAI OEDOMETRIQUE1	112
1. Introduction1	13
2. Objectif du travail1	13
3. Pression de consolidation σ'_{p} 1	13
4. Appareillage1	13
5. Exécution de l'essai1	14
6. Essai œdométrique sur le matériau à l'état naturel1	15
7. Essai œdométrique sur le matériau schiste après traitement1	16
8. Récapitulatif des résultats obtenus1	18
9. Assemblage des courbes œdométrique avant et après traitement1	19
Conclusion1	120
CONCLUSION GENERALE 1	121
REFERENCES BIBLIOGRAPHIQUES1	123
ANNEXES1	125

LISTE DES TABLEAUX

Tableau 1: les principaux minéraux et leurs usages.	
Tableau 2: les principales familles des roches et leurs caractéristiques.	19
Tableau 3: variation du degré du métamorphisme.	
Tableau 4: classe granulométrique en fonction de Cu	44
Tableau 5: Désignation des sols en fonction de Cu et Cc.	44
Tableau 6: résultats de l'analyse granulométrique à sec.	
Tableau 7: résultats de l'analyse granulométrique par sédimentation (logiciel sol test 2014)	
Tableau 8: détermination de la teneur en eau	
Tableau 9: détermination de la masse volumique sèche	49
Tableau 10: récapitulatif des données de l'essai au pycnomètre	50
Tableau 11: classes des sols en fonction du VBS	53
Tableau 12: récapitulatif des paramètres mécanique avant et après traitement	111
Tableau 13 : récapitulatif des résultats de l'essai œdométrique avant et après traitement	119

LISTE DES FIGURES

Figure 1: structure interne de la terre.	18
Figure 2: structures et les symétries cristallines	18
Figure 3: échelle de dureté de MOHS	19
Figure 4: quelques éléments natifs	19
Figure 5: quelques oxydes	19
Figure 6: quelques sulfures	20
Figure 7: quelques sulfates	20
Figure 8: quelques carbonates.	20
Figure 9: quelques silicates.	20
Figure 10: quelques halogénures	21
Figure 11: quelques hydroxydes	21
Figure 12: quelques phosphates	21
Figure 13: cycles de formation des roches.	22
Figure 14: le cycle de sédimentation	23
Figure 15: principaux milieux de sédimentation	24
Figure 16: différents types de roches sédimentaires	24
Figure 17: les séries sédimentaires détritiques.	24
Figure 18: quelques roches détritiques	25
Figure 19: quelques roches salines (gypse, anhydrite, halite, sylvite).	25
Figure 20: quelques roches carbonées (tourbes, anthracite, charbon).	25
Figure 21: quelques roches siliceuses (diatomite, rognons de silex)	25
Figure 22: quelques roches carbonatées (calcite, calcaire, dolomite).	26
Figure 23: principales roches plutonique (granit, diorite, gabbro).	26
Figure 24: principales roches volcaniques (rhyolite, andésite, basalte).	26
Figure 25: différents types du métamorphisme	27
Figure 26: principales roches métamorphiques	27
Figure 27: degré croissant de métamorphisme	28
Figure 28: situation de la daïra de Ain el hammam dans la wilaya de Tizi Ouzou	30
Figure 29: vue aérienne (Google earth) de Ain el hammam.	30
Figure 30: délimitation et hydrographie de Ain el hammam	31
Figure 31: carte des caractéristiques générales de Ain el hammam	31
Figure 32: carte des pentes de Ain el hammam	32
Figure 33: carte des altitudes de Ain el hammam.	32
Figure 34: carte géologique et lithologique de Ain el hammam.	33
Figure 35: carte des aléas naturels et technologique de Ain el hammam	34
Figure 36: diagramme de Goldschmidt (rapport de charge Z sur le rayon ionique r)	42
Figure 37: site d'extraction du schiste (route vers AIT YAHIA AIN EL HAMMAM).	46
Figure 38: blocs de schiste extrait à Ain el hammam	46
Figure 39: le schiste après concassage.	47
Figure 40: la série de tamis et la tamiseuse.	47
Figure 41: une balance.	48
Figure 42: courbe granulométrique initiale	49
Figure 43: hexamétaphosphate de sodium et 80gr du schiste passant 80µm	50
Figure 44: préparation de la solution à l'aide d'un agitateur électrique	50
Figure 45: équipements de l'essai de sédimentométrie	50
Figure 46: courbe granulométrique par sédimentation fraction de $\phi < 0.08$ mm	51
Figure 47: préparation de quatre échantillons de schiste dans le panier de la pesée hydrostatique	52
Figure 48: pesé du pycnomètre à vide M1.	53
Figure 49: 50g du schiste passant le tamis 2mm.	54
Figure 50: pesé de la masse M3.	54

Figure 51: élimination des bulles d'air par ébullition à la plaque chauffante.	54
Figure 52: préparation de l'échantillon pour réaliser les limites d'Atterberg	55
Figure 53: dispositif de dosage du bleu de méthylène	56
Figure 54: l'agitateur mécanique, le récipient et la bouteille du bleu de méthylène	56
Figure 55: gestion du dosage du bleu de méthylène	56
Figure 56: essai du bleu de méthylène sur le papier filtre	56
Figure 57: échelle de VBS donnée par ARVOR géotechnique	57
Figure 58: diffractogramme du schiste de Ain el hammam à étudier	58
Figure 59: la machine et la hoite de cisaillement	61
Figure 60: prénaration de la première série	62
Figure 61: détergents, phosphates et sulfates	62
Figure 62: courba granulomátrique initiale avent cisaillement de l'áchantillen	62
Figure 62: courbe granutometrique mittale avant cisametricit de l'échantmont	62
Figure 05. coulde $t = I(\Delta L)$ de l'essai de cisamentent avant traitement de 1 à 4 dais	62
Figure 64. course $\Delta H = I (\Delta L)$ de l'essai de cisamement avant trancment.	03
Figure 65: droite intrinseque $\tau = I(6)$	04
Figure 66: courbe granulometrique apres cisaillement.	64
Figure 6/: courbe de $\tau = f(\Delta L)$ seriel après traitement (eau).	65
Figure 68: courbe de V =f ((ΔL), serie 1 après traitement (eau).	66
Figure 69: droite intrinsèquet = $f(\sigma)$ sèrie 1 (eau)	66
Figure 70: courbes granulométriques après cisaillement (eau).	67
Figure 71: courbe $\tau = f(\Delta L)$ série 1 après traitement (phosphates).	67
Figure 72:courbe de V = $f((\Delta L)$, série 1 après traitement (phosphates)	68
Figure 73: droite intrinsèque série 1 après traitement (phosphates)	68
Figure 74: courbes granulométriques après cisaillement (phosphates).	69
Figure 75:courbe $\tau = f(\Delta L)$ série 1 après traitement (détergents)	69
Figure 76: courbe de V = f ((Δ L), série 1 après traitement (détergents)	70
Figure 77: droite intrinsèque série 1 après traitement (détergent)	70
Figure 78: courbes granulométriques après cisaillement (détergents).	71
Figure 79:courbe $\tau = f(\Delta L)$ série 1 après traitement (sulfates)	71
Figure 80:courbe de V = $f((\Delta L)$, série 1 après traitement (sulfates)	72
Figure 81: droite intrinsèque série 1 après traitement (sulfates).	72
Figure 82: courbes granulométriques après cisaillement (sulfates)	73
Figure 83: assemblage des courbes de 1bar pour les 4 polluants.	74
Figure 84: assemblage des courbes de 2 bars pour les 4 polluants	74
Figure 85: assemblage des courbes de 3bars pour les 4 polluants	74
Figure 86: assemblage des courbes de 4 bars pour les 4 polluants	75
Figure 87: courbe $\tau = f(\Lambda L)$ série 2 anrès traitement (eau)	75
Figure 88: courbe de V = $f((AI)$ série 2 après traitement (eau)	76
Figure 80: droite intrinsèque série 2 après traitement (eau)	76
Figure 90: courbes granulométriques après cisaillement (Eau)	76
Figure 01 : courbes granuloinetriques après traitement (phosphates)	70 77
Figure 91 : courbe $t = I(\Delta L)$ serie 2 après traitement (phosphates).	77 77
Figure 92. course de $v = I((\Delta L)$, serie 2 après traitement (phosphates).	11 77
Figure 95: droite intrinseque serie 2 après traitement (phosphates)	// 70
Figure 94: courbes granulometriques après cisallement (prosphates).	/8
Figure 95: courbe $\tau = f(\Delta L)$ serie 2 apres traitement (detergents)	/8
Figure 96: courbe de V =f ((ΔL), serie 2 apres traitement (detergents).	/8
Figure 9/: droite intrinsèque série 2 après traitement (détergents).	79 70
Figure 98: courbes granulométriques après traitement (détergents)	·/9
Figure 99: courbe $\tau = f(\Delta L)$ série 2 après traitement (sulfates).	79
Figure 100: courbe de V =f ((Δ L), série 2 après traitement (sulfates)	80
Figure 101: droite intrinsèque série 2 après traitement (sulfates).	80
Figure 102: courbes granulométriques après traitement (sulfates)	80
Figure 103: assemblage des courbes de 1bar pour les 4polluants.	81

Figure 104: assemblage des courbes de 2bars pour les 4 polluants	. 81
Figure 105: assemblage des courbes de 3bars pour les 4polluants	. 82
Figure 106: assemblage des courbes de 4bars pour les 4 polluants	. 82
Figure 107: courbe $\tau = f(\Delta L)$ série 3 après traitement (eau)	. 83
Figure 108: courbe de V = f ((Δ L), série 3 après traitement (eau).	. 83
Figure 109:droite intrinsèque série 3 après traitement (eau).	. 84
Figure 110: courbes granulométriques après cisaillement (eau).	. 84
Figure 111: courbe $\tau = f(\Delta L)$ série 3 après traitement phosphates	. 84
Figure 112: courbe de V = f ((ΔL), série 3 après traitement phosphates	. 85
Figure 113: droite intrinsèque série 3 après traitement phosphates	. 85
Figure 114: courbes granulométriques après cisaillement (phosphates).	. 85
Figure 115: courbe $\tau = f(\Delta L)$ série 3 après traitement détergents.	. 86
Figure 116: courbe de V = f ((Δ L), série 3 après traitement détergents	. 86
Figure 117: droite intrinsèque série 3 après traitement détergents.	. 86
Figure 118: courbes granulométriques après cisaillement (détergents).	. 87
Figure 119: courbe $\tau = f(\Delta L)$ série 3 après traitement sulfates	. 87
Figure 120: courbe de V = f ((ΔL), série 3 après traitement sulfates.	. 87
Figure 121: droite intrinsèque série 3 après traitement sulfates.	. 88
Figure 122: courbes granulométriques après cisaillement (sulfates)	. 88
Figure 123: assemblage des courbes de 1bar pour les 4 polluants.	. 89
Figure 124: assemblage des courbes de 2bars pour les 4 polluants	. 89
Figure 125: assemblage des courbes de 3bars pour les 4 polluants	. 90
Figure 126: assemblage des courbes de 4bars pour les 4 polluants	. 90
Figure 127: courbe $\tau = f(\Delta L)$ série 4 après traitement eau.	. 91
Figure 128: courbe de V = f ((ΔL), série 4 après traitement eau	. 91
Figure 129: droite intrinsèque série 4 après traitement eau	. 91
Figure 130: courbes granulométriques après cisaillement (eau).	. 92
Figure 131: courbe $\tau = f(\Delta L)$ série 4 après traitement (phosphates).	. 92
Figure 132: courbe de V = $f((\Delta L), \text{ série 4 après traitement (phosphates)}, \dots$. 92
Figure 133: droite intrinsèque série 4 après traitement phosphates	. 93
Figure 134: courbes granulométriques après cisaillement (phosphates).	. 93
Figure 135: courbe $\tau = f(\Delta L)$ série 4 après traitement détergents	. 93
Figure 136: courbe de V = $f((\Lambda L)$, série 4 après traitement détergents	. 94
Figure 137: droite intrinsèque série 4 après traitement détergents.	.94
Figure 138 : courbes granulométriques après cisaillement (détergents).	.94
Figure 139: courbe $\tau = f(\Lambda L)$ série 4 après traitement sulfates	95
Figure 140: courbe de V = $f((\Delta L))$ série 4 après traitement sulfates	95
Figure 141: droite intrinsèque série 4 après traitement sulfates	95
Figure 142: courbes granulométriques après cisaillement sulfates	96
Figure 143: assemblage des courbes de 1 bars nour les 4 nolluants	96
Figure 144-assemblage des courbes de 2bars pour les 4 polluants	97
Figure 145: assemblage des courbes de 3bars pour les 4 polluants	. 97
Figure 146: assemblage des courbes de 4bars pour les 4 polluants	97
Figure 147: courbe $\tau = f(\Lambda I)$ série 5 après traitement eau	. 98
Figure 148: courbe de V = $f((AI)$ serie 5 après traitement eau	98
Figure 149: droite intrinsèque série 5 après traitement eau	99
Figure 150: courbes granulométriques après cisaillement eau	90
Figure 150, courbes granulometriques après traitement phosphates	
Figure 151: courbe de V = $f((\Lambda I))$ série 5 après traitement phosphates	100
Figure 152: droite intrinsèque série 5 après traitement phosphates.	100
Figure 155, dione muniseque serie 5 après cisaillement phosphates	100
Figure 155: courbe $\tau = f(AI)$ série 5 après traitement détergent	100
Figure 155. courbe de $V = f((AI))$ soirie 5 après traitement déterments	101
Figure 150, coulde de $v = I$ ((ΔL), serie 5 après traitement detergents	101

Figure 157: droite intrinsèque série 4 après traitement détergents	101
Figure 158: courbes granulométriques après cisaillement détergents	102
Figure 159: courbe $\tau = f(\Delta L)$ série 5après traitement sulfates	102
Figure 160: courbe de V = f ((Δ L), série 5 après traitement sulfates.	102
Figure 161: droite intrinsèque série 4 après traitement sulfates.	103
Figure 162: courbes granulométriques après cisaillement sulfates	103
Figure 163: assemblage des courbes de 1bar pour les 4 polluants	104
Figure 164: assemblage des courbes de 2bars pour les 4 polluants	104
Figure 165: assemblage des courbes de 3bars pour les 4 polluants	104
Figure 166: assemblage des courbes de 4bars pour les 4 polluants	105
Figure 167: comparaison des courbes de 1 bar avant et après traitement	105
Figure 168: comparaison des courbes de 2 bars avant et après traitement	106
Figure 169: comparaison des courbes de 3 bars avant et après traitement	106
Figure 170: comparaison des résultats 4 bars avant et après traitement	106
Figure 171: comparaison des courbes de 1 bar avant et après traitement	107
Figure 172: comparaison des courbes de 2 bars avant et après traitement	107
Figure 173: comparaison des courbes de 3 bars avant et après traitement	107
Figure 174: comparaison des courbes de 4 bars avant et après traitement	108
Figure 175: comparaison des courbes de 1 bar avant et après traitement.	108
Figure 176: comparaison des courbes de 2 bars avant et après traitement	109
Figure 177: comparaison des courbes de 3bars avant et après traitement	109
Figure 178: comparaison des courbes de 4 bars avant et après traitement	109
Figure 179: comparaison des courbes de 1 bar avant et après traitement.	110
Figure 180: comparaison des courbes de 2 bars avant et après traitement	110
Figure 181: comparaison des courbes de 3bars avant et après traitement	111
Figure 182: comparaison des courbes de 4 bars avant et après traitement	111
Figure 183: assemblage des paramètres avant et après traitement pour la 1ière série.	112
Figure 184: assemblage des paramètres avant et après traitement pour la 2ième série	112
Figure 185:assemblages des paramètres avant et après traitement pour la 3ième série.	112
Figure 186: assemblages des paramètres avant et après traitement pour la 4ième série	113
Figure 187: assemblages des paramètres avant et après traitement pour la 5ième série	113
Figure 188: assemblage des paramètres avant et après traitement (eau).	113
Figure 189: assemblage des paramètres avant et après traitement (phosphates)	114
Figure 190: assemblage des paramètres avant et après traitement (détergents).	114
Figure 191: assemblage des paramètres avant et après traitement (sulfates).	114
Figure 192: la machine œdométrique.	117
Figure 193: préparation de l'échantillon pour l'essai avant traitement.	118
Figure 194: préparation des échantillons pour réaliser quatre essais œdométriques	118
Figure 195: courbe granulométrique avant traitement.	119
Figure 196: courbe œdométrique avant traitement	119
Figure 197: courbe œdométrique après traitement (schiste +eau)	120
Figure 198: courbe œdométrique après traitement (schiste + détergents)	121
Figure 199: courbe œdométrique après traitement (schiste + sulfates)	122
Figure 200: courbe œdométrique après traitement (phosphates)	122
Figure 201: assemblage des courbes œdométriques avant et après traitement	124

INTRODUCTION GENERALE

L'évaluation de la dégradation chimique des grains schisteux de la région de Ain el hammam à l'essai œdométrique et à la boite de cisaillement, nécessite d'abord une bonne connaissance de la région étudiée du plan géographique, topographique, géologique et bien sûr le climat et la végétation qui jouent un rôle très important dans l'altération des roches. Ainsi la connaissance des différents types de massifs schisteux et les principaux minéraux qui les constituent.

La problématique posée dans ce travail est de comprendre la dégradation des roches schisteuses source des glissements de terrains de Ain el hammam.

Sachant que les eaux usées de la commune de Ain el hammam sont déversés directement sur les versants schisteux.

Plusieurs questions ont été soulevées sur l'apport des détergents et autres polluants sur l'accélération de la dégradation des massifs schisteux.

Nous tenterons de solutionner ce problème en étudient l'influence des trois agents polluants (phosphates, sulfates et détergents) sur le schiste de Ain el hammam.

Cette étude expérimentale portera sur l'étude du cisaillement et de la compressibilité du schiste imbibé dans les trois polluants.

En tenant compte du climat de la région, nous avons simulé ce dernier par des cycles climatique au laboratoire.

Le mémoire est structuré en deux grandes parties ; la première est consacrée à la recherche bibliographique et identification des matériaux de l'étude et la seconde sur l'étude expérimentale.

La première composée de :

- Chapitre I : qui traite les différents types de roches constituant l'écorce terrestre.
- Chapitre II : est consacré à l'étude générale de la région de Ain el hammam.
- Chapitre III : est consacré à l'étude de la roche schisteuse et les différentes dégradations des roches.

La deuxième composée de :

- Chapitre IV : est basé sur l'identification du matériau schiste à l'aide des essais de laboratoire.
- Chapitre V : est consacré à l'essai de cisaillement direct à la boite sur le matériau schiste avant et après traitement et l'interprétation des résultats obtenus.
- Chapitre VI : est consacré à l'essai œdométrique sur le matériau schiste avant et après traitement et l'interprétation des résultats obtenus.

Le mémoire ce termine par une conclusion générale, des références bibliographiques et une annexe.

_____ 1)_____

_____ (2)_____

_____ 3 **)**_____

_____ **(** 4 **)**_____

_____ (7)_____

_____ **(** 8 **)**_____

(9 **)**

_____ 10 **)**_____

[11]

_____ **(** 12 **)**_____

PREMIERE PARTIE

SYNTHESE BIBLIOGRAPHIQUE ET IDENTIFICATION DES MATERIAUX DE L'ETUDE

CHAPITRE I GENERALITES SUR LES ROCHES

14

Introduction

La Terre est une planète tellurique, c'est-à-dire essentiellement rocheuse. Ainsi, à l'exception des êtres vivants et partiellement des sols, tous les matériaux qui constituent la terre sont des roches. Une roche est un matériau formé par un agrégat naturel et d'assemblages de minéraux plus ou moins complexes.



Figure 1: structure interne de la terre.

2. Les minéraux

2.1. Définition

Ce sont des corps naturels inorganiques, homogènes, généralement solide, cristallisés en parallélépipèdes dont les structures et les symétries cristallines sont : cubiques, quadratiques, orthorhombiques, monocliniques, tricliniques, rhomboédriques, hexagonales et les caractères physicochimiques : composition, dureté, densité et plan de clivage. Selon sa nature et son gisement, la taille d'un minéral naturel peut être inférieur au millimètre voire micrométrique ou pour certains mais rarement, supérieur au mètre. Selon leur nature et les conditions du milieu : température, pression,... les minéraux se forment par condensation de gaz, solidification de liquide et/ou précipitation de solutions aqueuses. [MARTIN, P, 2010].



Figure 2: structures et les symétries cristallines.

Échelle	Dureté	Minéraux	
de dureté relative	1	Talc	Rayés par l'ongle
	2	Gypse	(minéraux très tendres)
On part du minéral le moins dur (talc) au	3	Calcite	Rayés par une pièce de 1 cent en cuivre (minéraux assez tendres) Rayés par une pointe de canif
	4	Fluorite	
	5	Apatite	
	6	Orthose	(minéraux assez durs)
	7	Quartz	
minéral	8	Topaze	Rayent le verre
le plus dur (diamant)	9	Corindon	(minéraux très durs)
	10	Diamant	

Figure 3: échelle de dureté de MOHS.

2.2. Les espèces minérales

Elles sont très nombreuses mais la plupart des minéraux naturels sont peu répandus voire rares. On les distingue et on les classe selon leurs caractères cristallographiques et chimiques. On regroupe en familles les minéraux dont les caractères cristallographiques sont identiques ou proches et dont les caractères chimiques sont progressivement variables. Dans une même famille, la caractérisation de chaque espèce est ainsi plus au moins arbitraire. Les minéraux simples sont rares (éléments natifs) : or, argent, cuivre, diamant... Les minéraux plus abondants sont les silicates, quartz, feldspaths, micas, argile...; très loin derrière viennent les sels minéraux : calcite, anhydrites (gypse), pyrite, halites... et enfin les oxydes, hématite... [MARTIN, P, 2010].

2.3. Classification des minéraux

La classification des minéraux correspond à une répartition des espèces minérales basées notamment sur la composition chimique des minéraux. [N'GOLO, T]

2.3.1. Les éléments natifs : les éléments natifs sont des minéraux formés d'un seul élément chimique. Les éléments natifs ont un grand rôle économique exemple : Or (Au), diamant (C), graphite (C), platine (Pt), argent (Ag), cuivre (Cu).



Figure 4: quelques éléments natifs.

2.3.2. Les oxydes : Les oxydes (O^{2-}) sont des minéraux formés d'un ou de plusieurs métaux combinés avec l'oxygène exemple : magnétite (Fe₃O₄), corindon (Al₂O₃), rutile (TiO₂).



Figure 5: quelques oxydes.

2.3.3. Les sulfures : Les sulfures sont des minéraux formés d'un ou plusieurs métaux combinés à du soufre(S) exemple : pyrite(FeS₂), chalcopyrite(CuFeS₂), galène(PbS).



Figure 6: quelques sulfures.

2.3.4. Les sulfates : Les sulfates $(SO_4)^{2-}$, sont des minéraux constitués d'une combinaison de soufre et d'oxygène avec un ou plusieurs métaux ou métalloïdes exemples: gypse (CaSO₄2H₂O), barytine (BaSO₄) On inclut dans cette classe les chromates $(CrO_4)^{2-}$, les molybdates $(MO_4)^{2-}$ et les tungstates $(WO_4)^{3-}$.



Figure 7: quelques sulfates.

2.3.5. Les carbonates : Les carbonates $(CO_3)^{2-5}$ sont des minéraux constitués d'une combinaison de carbone et d'oxygène avec un ou plusieurs métaux ou métalloïdes exemples: calcite $(CaCO_3)$, sidérite (FeCO₃), dolomite (CaMgCO₃) On inclut dans cette classe les nitrates $(NO_3)^{2-5}$ borates $(BO_3)^{2-5}$.



Figure 8: quelques carbonates.

2.3.6. Les silicates : Les silicates $(SiO_4)^4$ -sont des minéraux qui combinent le silicium et l'oxygène avec un ou plusieurs métaux ou métalloïdes. Les silicates représentent 90 % en poids de l'écorce terrestre exemples: quartz (SiO₂), sillimanite (Al₂SiO₅), microcline (KAl₂SiO₅).



Figure 9: quelques silicates.

2.3.7. Les halogénures : Les halogénures (chlorures (Cl-) et fluorures (F-)) sont des minéraux formés d'un ou plusieurs métaux ou métalloïdes combinés à l'élément chlore ou fluor. Exemples: sel gemme (NaCl), sylvite (KCl), fluorine (CaF_2).

17



Figure 10: quelques halogénures.

2.3.8. Les hydroxydes : Les hydroxydes (OH-) sont des minéraux constitués d'une combinaison d'eau et d'oxydes métalliques. Exemple: goetite (FeO(OH)), brucite (Mg(OH) 2).



Figure 11: quelques hydroxydes.

2.3.9. Les phosphates : Les phosphates $(PO_4)^{3-}$ sont des minéraux constitués de phosphore et d'oxygène combinés avec un ou plusieurs métaux ou métalloïdes. Exemples: apatite $(Ca_5(PO4)^3 (OH, Cl, F))$, monazite ((Ce, La, Y, Th) PO₄). On inclut également dans cette classe les arséniates $(AsO_4)^{3-}$ te les vanadates $(VO_4)^{3-}$.



Figure 12: quelques phosphates.

Tableau 1: les principaux minéraux et leurs usages. [N'GOLO, T]

GROUPE	MINÉRAL	FORMULE	USAGE
ÉLÉMENTS NATIFS	Or Argent Cuivre Diamant Graphite Soufre Platine	Ag a C C C S Pi	Échange, joaillerie joaillerie, photographie conducteurs électriques gemmes, abrasifs mines à crayons, lubrifiants médicaments, produits chimiques catalyseurs, alliages
OXYDES	Hématite	Fe2 <mark>O3</mark>	minerai de fer
	Magnétite	Fe3O4	minerai de fer
	Corindon	Al2O3	gemme, abrasif
SULFURES	Galène	Pb S	minerai de plomb
	Sphalérite	ZnS	minerai de zinc
	Pyrite	FeS2	"or des fous"
	Chalcopyrite	CuFeS2	minerai de cuivre
	Bornite	Cu5FeS4	minerai de cuivre
	Cinabre	HgS	minerai de mercure
SULFATES	Gypse	Ca <mark>SO4</mark> .H2O	plâtre et panneaux
	Anhydrite	CaSO4	plâtre et panneaux
	Barite	BaSO4	boue de forage
CARBONATES	Calcite	CaCO3	ciment Portland
	Dolomite	CaMg(CO3)2	ciment Portland
	Malachite	Cu2(OH)2CO3	minerai de cuivre, joaillerie
	Azurite	Cu3(OH)2(CO3)2	minerai de cuivre, joaillerie
	Rhodochrosite	MnCO3	joaillerie
SILICATES	quartz	SiO2	verre, horlogerie, calculatrices
	talc	Mg3Si4O10(OH)2	poudre pour bébés
	amiante	Mg6Si4O10(OH)8	isolant
	kaolinite	Al4Si4O10(OH)8	cêramique
HALOGÉNURES	Halite	NaCl	sel commun
	Fluorite	CaF2	fabrication des aciers
	Sylvite	KCl	fertilisants
HYDROXYDES	Limonite	FeO <mark>(OH)</mark> .nH2O	minerai de fer, pigment
	Bauxite	Al(OH)3. nH2O	minerai d'aluminium

3. Les roches

3.1. Définition

C'est un matériau qui entre dans la constitution de l'écorce terrestre quel que soit ses propriétés et son aspect physique. Une roche correspond à un agencement de minéraux les uns par rapport aux autres selon les lois de la cristallographie. Chaque roche a une architecture, une forme, une dimension et une disposition particulière. [7].

3.2. Les cycles de formation des roches

Les roches sédimentaires proviennent en majorité du démantèlement des roches métamorphiques et magmatiques et les roches métamorphiques de la transformation des roches sédimentaires et magmatiques, la composition moyenne de la croûte est essentiellement celle des roches magmatiques. Selon des estimations convergentes, l'ensemble de la croûte, continentale et océanique, se compose de 7,9 % de roches sédimentaires, 27,4 % de roches métamorphiques et 64,7 % de roches magmatiques. [BONIN,B, et-al.2004]



Figure 13: cycles de formation des roches.

3.3. Classification des roches

Les roches sont classées, selon de nombreux critères, en différents groupes dont les principaux sont donnés ci-après. On distingue les roches exogènes (sédimentaires et résiduelles) formées à la surface de l'écorce terrestre, et les roches endogènes (magmatiques et métamorphiques) issues des profondeurs. [DURVILLE, J et al, c204]


Les roches sont regroupées en trois grandes familles suivant le phénomène qui est à l'origine de leur formation.

Famille		Teinte	Minéraux constitutifs	Principaux termes	Autres termes
Roches magmatiques	volcaniques	claire ↓ sombre	quartz feldspaths amphiboles pyroxène olivine	trachyte, rhyolite andésite basalte	dolérite
	plutoniques	claire ↓ sombre	quartz feldspaths amphiboles pyroxène	granite diorite gabbro	microgranite microdiorite monzonite péridotite
Roches métamorphiques	folićes	claire ↓ sombre	{ quartz micas amphibole	gneiss, micaschiste amphibolite	leptynite
	non foliées			marbre, cornéenne	
Roches sédimentaires	détritiques	sombre ↓ claire	argiles calcite quarLz	pélites marnes grès	argilites
	biogènes et/ou chimiques		carbonates, sulfates, etc.	calcaires, craie, dolomies, gypse	meulière, charbon

Tableau 2: les principales familles des roches et leurs caractéristiques.

3.4. Les roches sédimentaires

3.4.1. Définition

Les roches sédimentaires sont celles qui se forment à la surface de la Terre (exogène) par accumulation de sédiments, le plus généralement au fond de l'eau : en mer, dans un lac mais parfois aussi en milieu terrestre aérien, à la surface des continents. Les roches sédimentaires ne représentent que environ 7,9 % du volume de la croûte terrestre. Cependant, elles en recouvrent 75 % de la surface, et sont donc très présentes dans les paysages. [3]

3.4.2. Processus de sédimentation



Figure 14: le cycle de sédimentation.

PRINCIPAUX MIL	IEUX DE SEDIMEN	TATION			
sols	continentaux nontagne biedmont bieline ac	intermédia estuaire delta lagune	ires plage plate-fo courants	marins me talus bassin	
	alluvions			planeton	-1
100 km				turbidites boues	
	tri gra	nulométrique	: du grossier	au plus fin pelegi	ques
diaganàs	sédiments	sédiments hétérogènes : vases, sables, ou galets	sédiments + homogènes : sables fins et vases	sédiments fins : vases ou argiles	
Jagenes	roches	grès, poudingues ou brèches	calcaire- marneux, marno-calcaires	marnes	
				LI – HIS24A – S. SU	lanez

Figure 15: principaux milieux de sédimentation.

3.4.3. Les différents types de roches sédimentaires



Figure 16: différents types de roches sédimentaires.

3.4.3.1. Les roches résiduelles : elles résultent de l'altération sur place de roches subaffleurantes du substratum. Elles ne sont pas des roches sédimentaires, mais elles peuvent être à leur origine si leurs éléments sont ensuite transportés et déposés. [MARTIN, P, 2010].

3.4.3.2. Les roches détritiques : Elles correspondent à des assemblages de débris variés issus de la dégradation des roches préexistantes (sédimentaires, métamorphiques, magmatiques). [7] Les éléments de ces roches sont des blocs, des cailloux, des graviers…etc. Les séries sédimentaires détritiques débutent par des couches d'éléments grossiers et s'achèvent par des couches d'éléments fins.



Figure 17: les séries sédimentaires détritiques.



Figure 18: quelques roches détritiques.

3.4.3.3. Les roches salines : Ces roches sont constituées par des précipités de sels dissous dans des eaux marines ou terrestres, provenant de l'altération des roches contenant du sodium, du potassium, du calcium...etc. C'est le groupe des roches dites salifères ou évaporitiques Composées de chlorures ou de sulfates. Ces roches présentent un intérêt économique important : halite ou sel-gemme, source de NaCl, gypse ou anhydrites à l'origine de l'industrie plâtrière.



Figure 19: quelques roches salines (gypse, anhydrite, halite, sylvite).

3.4.3.4. Les roches carbonées : Ce sont des roches formées essentiellement de carbone. Les principales roches sont les charbons (tourbe, houilles, lignite et anthracite) et les pétroles, on les appelle aussi les roches combustibles. Les charbons désignent des roches sédimentaires stratifiées, combustibles, de couleur sombre, formées principalement de débris végétaux.







Figure 20: quelques roches carbonées (tourbes, anthracite, charbon).

3.4.3.5. Les roches siliceuses : Ce sont des roches formées essentiellement de silice sous forme de quartz. Elles sont dures et sont caractérisées par l'existence d'une grande résistance chimique (pas d'effervescence avec les acides) sauf l'acide fluorhydrique (HF).



Figure 21: quelques roches siliceuses (diatomite, rognons de silex).

3.4.3.6. Les roches carbonatées : Formées d'au moins 50 % de carbonates (calcite, dolomite), elles représentent 20 % des roches sédimentaires, couvrent de grandes surfaces sur les continents et ont une grande importance pratique. Les calcaires représentent l'essentiel des roches carbonatées. Ils contiennent au moins 50 % de CaCO3, et font donc effervescence avec l'acide dilué (HCL à 10 %). Leur solubilité dans l'eau est à l'origine des réseaux et cavités karstiques. Résultant généralement de l'accumulation de squelettes et/ou de coquilles calcaires cimentés par une précipitation chimique ou biochimique. [DURVILLE, J et al, c204]



Figure 22: quelques roches carbonatées (calcite, calcaire, dolomite).

3.5. Roches magmatiques 3.5.1. Définition

Ce sont des dérivés de la solidification et de la cristallisation de magmas à différentes profondeurs de l'écorce terrestre, on les appelle aussi roches endogènes ou ignées et parfois improprement roches éruptives. Le magma et un mélange, en proportions variables, suivant les conditions de température et de pression, de cristaux et d'une phase fluide. Le stade magmatique est une étape transitoire entre une phase de fusion partielle d'une zone du manteau ou de la croûte et une phase de solidification liée au refroidissement du matériel magmatique. [POMEROL, C et al, 2005].

3.5.2. Principales roches magmatiques

3.5.2.1. Roches plutoniques : Les roches intrusives ou roches plutoniques se forment à partir d'un magma qui refroidit lentement à de grandes profondeurs (30 à 35 km) sous la croûte terrestre en conséquence, les cristaux ont le temps de bien se former et la roche présente une texture grenue. [N'GOLO, T]



Figure 23: principales roches plutonique (granit, diorite, gabbro).

3.5.2.2. Roches volcaniques : Les roches extrusives ou roches volcaniques sont issues d'un magma qui refroidit rapidement à la surface de la croûte terrestre. En conséquence, les cristaux n'ont pas le temps de bien se former et la roche est à grain très fin. [N'GOLO, T]



Figure 24: principales roches volcaniques (rhyolite, andésite, basalte).

3.6. Les roches métamorphiques

3.6.1. Définition

Ce sont des roches formées sans fusion à partir de roches préexistantes soit sédimentaires ou magmatiques, sous l'influence des hausses de température et/ou de pression qui provoquent le métamorphisme: cristallisation de nouveaux minéraux par réactions chimiques à l'état solide, accompagnée souvent d'une modification de la structure originelle. [DURVILLE, J et al, c204]

3.6.2. Facteurs du métamorphisme

Les principaux facteurs sont :

- Élévation de température : elle augmente avec la profondeur (le gradient géothermiques est de (30°C/km) ou avec la mise en place de roches plutoniques ou volcaniques. [Cours de CHABOU, M,]

- Élévation de pression : elle augmente également avec la profondeur

- Présence de fluides : les vides entre les grains dans une roche sont toujours remplis d'un fluide, en général du H2O avec des minéraux dissous. Ce fluide est très important pour les processus métamorphiques parce qu'il peut transporter des composants dissous (en solution) et de la chaleur et il augmente radicalement la vitesse des réactions entre minéraux. [Cours de CHABOU, M,]

- Le temps : la plupart des réactions métamorphiques exigent des millions d'années afin d'être complètes.



Figure 25: différents types du métamorphisme.

Ardoise	Schiste	Gneiss
Marbre	Qua	rtzite

Figure 26: principales roches métamorphiques.

Tableau 3: variation du degré du métamorphisme.

Conditions du Métamorphisme	200-300°C	300-450°C	>450°C
Degré du métamorphisme	Faible	Moyen	Elevé
Nom de la roche	Ardoise	Schiste	Gneiss
Description de la roche	Les minéraux sont invisibles à l'œil nu. La couleur de la roche est foncée et montre un clivage caractéristique. Transformation des pélites et argiles.	Les minéraux sont de tailles moyennes. Les micas sont souvent visibles. Résultent de la transformation de roches argileuses, ardoises, granites et basaltes.	Roches à grains grossiers, foliées avec alternance de bandes claires et sombres. Les bandes peuvent être plissées. Résultent de la transformation de roches argileuses, schistes et granites.



Figure 27: degré croissant de métamorphisme.

Conclusion

Ce chapitre est consacré à l'étude des différents types de roches (magmatiques, métamorphique et sédimentaires).

La roche est un agencement de minéraux les uns par rapport aux autres de leur tours sont des agencements de substance chimiques.

L'ensemble de la croûte continentale et océanique se compose de 7,9 % de roches sédimentaires, 27,4 % de roches métamorphiques et 64,7 % de roches magmatiques.

90% de minéraux constituant l'écorce terrestre sont des silicates SIO⁴.

CHAPITRE II

ETUDE GENERALE DE LA REGION DE AIN EL HAMMAM

1. Situation géographique

La commune de Ain el hammam, qui est aussi chef-lieu de daïra, est située à 45 km au Sud-Est de la Wilaya de Tizi Ouzou. Elle est accessible à partir de la RN 15 et de la RN 71. [2]



Figure 28: situation de la daïra de Ain el hammam dans la wilaya de Tizi Ouzou.

2. Délimitation et hydrographie

Les limites territoriales de la commune de Ain el hammam sont données comme suit : Au Nord: la commune d'Ait Aggouacha ; A l'Ouest : la commune de Beni Yenni; Au Sud-Ouest : la commune d'Iboudrarene; Au Sud : les communes de Yattafene et Akbil ; Au Sud-Est : la commune d'Abi Youcef A l'Est et Nord-Est : la commune d'Ait Yahia.

Le réseau hydrographique est caractérisé par :

- Un Oued permanent (Oued Djemââ) : il parcourt 3 km du territoire communal et prend sa source à Ait Hemsi au Sud et s'écoule vers l'Ouest à la limite de la commune de Beni Yenni.

- Les oueds temporaires qui se forment sur les versants à la fonte des neiges ou les fortes pluies, dont le principal est Assif Oumalou qui parcourt le territoire de la commune dans sa partie Nord-Ouest et qui rejoint l'Oued Djemââ au niveau de la limite Ouest avec la commune de Beni Yenni.



Figure 29: vue aérienne (Google earth) de Ain el hammam.



Figure 30: délimitation et hydrographie de Ain el hammam.

3. Caractéristiques générales

La commune de Ain El Hammam a une superficie de 38,55 km² et compte 20 401 habitants (RGPH 2008) dont 7 583 habitant au chef-lieu de la commune et le reste est réparti sur ses 19 villages ainsi que les zones éparses.



Figure 31: carte des caractéristiques générales de Ain el hammam.

4. La topographie de la région d'AEH

L'ensemble du territoire de la commune de Ain El Hammam est caractérisé par des pentes fortes; l'analyse de la carte des pentes réalisée au 1/10000 montre la répartition spatiale de ces pentes :

- Les pentes inférieures à 12% : correspondent à certaines terrasses au sommet des crêtes et occupent moins de 10% du territoire.

- Les pentes de 12 à 25% : constituent la frange la mieux adaptée au développement de l'urbanisation et occupent moins de 40% du territoire.

- Les pentes supérieures à 25% : ce sont les plus répandues et occupent plus de 50% du territoire.



Figure 32: carte des pentes de Ain el hammam.

5. Le relief

L'étude relative à la délimitation et à la caractérisation des zones de montagne et du massif montagneux du Djurdjura a classé la commune d'Ain El Hammam dans la zone de montagne moyenne . L'analyse de la carte des altitudes réalisée à l'échelle de 1/10 000 fait ressortir une augmentation des altitudes de l'Ouest à l'Est. [2]

Les altitudes inférieures à 400 m correspondent à la zone de lit de l'Oued Djemaa (limite Ouest), occupent une superficie de 104 ha, soit 2.70%.

Les altitudes entre 400 et 800m occupent une superficie de 2221ha, soit 57.61% (Ait El Djoudi, Agouni n'Teslent, Ouait Slid, Ait Ailam).

Les altitudes supérieures à 800m représentent une superficie de 1530 ha, soit 39.69% du territoire de la commune. La majorité des villages sont perchés sur cette zone.



Figure 33: carte des altitudes de Ain el hammam.

6. Géologie et lithologie de la région de Ain el hammam

La nature géologique de la commune nous permet de distinguer une dominance de la formation schisteuse qui présente de bonnes caractéristiques géotechniques. Néanmoins, les formations superficielles de schiste sont sujet à l'altération et à l'oxydation donnant lieu à des instabilités (glissements de terrains). La géologie de la région a été établie suivant la carte géologique de Fort National, feuillet N°45 échelle 1/50 000, on y retrouve, en plus des plans, de fractures de directions-différentes.[2]

6.1. La constitution du socle cristallophyllien

Le socle cristallophyllien est constitué par des:

- Schistes micacés qui affleurent en majorité sur la zone Centre et Sud sur une superficie de 3042 ha, soit 78.91% du territoire de la commune.

- Schistes et phyllades qui affleurent sur la zone Nord et Nord-Est sur une superficie de 1212 ha, soit 3,16 % du territoire.

- Schistes granulites qui occupent une superficie de 411 ha, soit 10.66% du territoire.

- Granulites gneissiques qui affleurent sur la zone extrême Nord sur une superficie de 268 ha, soit 6.98% du territoire.

6.2. Les formations quaternaires

Elles correspondent au remplissage par des alluvions actuelles d'oued Djemaa et occupent une superficie de 11 ha soit, 0.29% du territoire de la commune.



Figure 34: carte géologique et lithologique de Ain el hammam.

7. Aléas naturelles et technologiques

7.1. L'aléa naturel

Il constitue un phénomène ou une manifestation naturelle susceptible d'affecter une zone donnée.

7.1.1. Risque sismique

Le zoning sismique établie par R.P.A (1999) modifié et complété suite au séisme de Zemmouri (21-05-2003), qui a touché la région de Boumerdès et ses environs classe la commune de Ain El Hammam dans la zone de moyenne sismicité (Zone II a) ; elle est plus ou moins vulnérable au risque sismique.

7.1.2. Risque de glissement de terrains

Le chef-lieu de la commune de Ain El Hammam a fait l'objet d'une étude des glissements de terrains réalisée par le groupement ANTEA, TTI et hydroenvironnement commandée par la DUC de Tizi Ouzou en juin 2009. A l'issue de cette étude, il a été dressé une carte de constructibilité couvrant le périmètre urbain du chef-lieu de la commune.

7.2. Aléas technologiques

Ils constituent tous risque d'origine anthropique regroupant les gazoducs, les lignes électriques moyenne tension et des zones de servitudes (des voies de communication). Pour la commune de Ain El Hammam, il s'agit des aléas suivants :

- Deux Routes nationales : la commune est traversée par deux routes nationales à savoir la $RN^{\circ}15$ et la $RN^{\circ}71$.

- Lignes électriques de moyenne tension.



Figure 35: carte des aléas naturels et technologique de Ain el hammam.

8. Le climat

La commune de Ain el hammam est caractérisée par un climat assez rude, à la fois méditerranéen et montagnard, avec :

- Un hiver pluvieux, neigeux où les températures peuvent descendre jusqu'en dessous de0°.
- Un été chaud et sec mais tempéré par l'effet de l'altitude.
- Printemps et Automne presque équilibrés.
- Les vents dominants viennent du Nord et de l'Ouest. En été, on note des passages périodiques du Sirocco.

9. La Végétation

Selon la carte d'occupation des sols de Ain el hammam, les zones de maquis et forêts couvrent une superficie de 1965,35 ha, soit 50.98 % de sa surface totale de la commune. Selon les données recueillies auprès des services agricoles, la superficie forestière est de 1462 Ha. La forêt est dominée par les maquis denses de chênes vert. On peut relever l'existence de frênes le long des talwegs.

Conclusion

L'étude générale faite sur la région de Ain el hammam nous a permis de mieux connaitre ces caractéristiques du point de vue hydrographique, topographique caractérisé par des pentes fortes et d'un relief montagneux favorisant les glissements de terrains et géologique dont la dominance de la formation schisteuse.

CHAPITRE III

LES SCHISTES ET LES DIFFERENTES DEGRADATIONS DES ROCHES

1. Les schistes

1.1. Définition

Un schiste est une roche qui a pour particularité d'avoir un aspect feuilleté, et de se débiter en plaques fines ou « feuillet rocheux ». On dit qu'elle présente une schistosité ou foliation. Il peut s'agir d'une roche sédimentaire argileuse, ou bien d'une roche métamorphique.

- Schiste argileux sédimentaire : Il s'agit d'une roche formée d'argile ayant sédimenté au fond d'une eau calme. Elle peut être formée en milieu marin, comme les schistes-carton. [11]

- Schiste métamorphique : Le schiste métamorphique provient d'une argile qui sous l'action de la pression et de la température présente un feuilletage régulier en plans parallèles. [11]

1.2. Les différents types de schiste

Il existe une grande diversité de schistes au point de vue des minéraux présents, en fonction des conditions (P, T°) de formation, et du chimisme des roches initiales.

1.2.1. Schistes du métamorphisme général

1.2.1.1. Schiste du métamorphisme général très faible : ce sont des schistes situés à la limite du domaine du métamorphisme sont souvent considérés comme des roches sédimentaires. [FAUCAULT, A et al, dictionnaire 2005]

- **Schistes bitumineux**: sont des roches sédimentaires à grain fin, contenant des substances organiques, les kérogènes, en quantité suffisante pour fournir du pétrole et du gaz combustible.[12]

- Schiste ardoisé : est une roche métamorphique qui s'est formée dans de fortes conditions de pression et de température. Elle appartient à la famille des schistes à l'intérieur de laquelle elle se distingue par la qualité de son grain, très fin, et sa fissilité. Ces propriétés font qu'on peut l'utiliser comme matériau de couverture. [13].

1.2.1.2. Schiste du métamorphisme général faible

- **Schiste satiné** : c'est une roche métamorphique qui présente la particularité de se débiter en feuillets. Si cette texture (schistosité) est commune à tous les schistes, leur composition peut varier. Ce schiste satiné a une composition chimique globale proche de l'argile.

- **Schiste talqueux** : ce sont les roches dans lesquelles domine le talc ou la serpentine. On distingue dans ce terrain les roches de talc lamelleux, appelées chlorites.

1.2.1.3. Schiste de métamorphisme général plus fort

- **Micaschiste** : c'est une roche métamorphique à forte transformation constituée principalement de minéraux en feuillets tels que des micas, de la chlorite ou du talc. Généralement, les micaschistes contiennent aussi du quartz ou des feldspaths ainsi que des minéraux accessoires tels que des amphiboles ou des grenats. On parle alors de micaschistes à amphiboles ou de micaschistes à grenats. Comme les schistes, moins métamorphiques, les micaschistes sont caractérisés par un feuilletage très marqué résultant des déformations ductiles tectoniques de la roche. [14]

1.2.2. Schiste du métamorphisme de contact et quelconque

- **Schistes tachetés** : ils sont formées de mica et d'un peu de feldspath; leur coloration est due à de l'ocre, ou le plus souvent à clos matières organiques qui fournissent des taches ayant la forme de gerbes et de mouchetures. [15]

- **Schistes ampélites** : ce sont des schistes noirs alunifères et charbonneux, riches en pyrite et en matières organiques. [mémoire KICHIDI, Z]

- Schistes houillers : ce sont les résidus de la séparation entre le charbon et le stérile qui l'accompagne lors de son extraction.

- Les schistes marneux : ce sont des mélanges de schiste argileux et des marnes.

1.3. Principaux minéraux constituant les schistes

Les minéraux principaux sont la muscovite (de très petites dimensions) et le quartz. Les minéraux accessoires sont la biotite, les feldspaths, le chlorite, le graphite, les grenats. La matrice est donc fine mais peut parfois contenir des minéraux de grande taille. La couleur est généralement gris argenté et/ou verdâtre [11]

2. Dégradation des roches

2.1. Introduction

Dans la pluparts des régions du globe, les roches n'affleurent pas directement en surface mais sont masquées par un épiderme meuble, le sol, sur lequel se développe la végétation. Les processus physiques, chimiques et biologiques qui conduisent de la roche saine à ses produits de décomposition sont appelés altération [POMEROL, C et al, 2005].

2.2. L'altération à l'échelle du minéral et de la roche

A l'échelle du minéral : très peu de minéraux sont quasi inaltérable comme le quartz ou totalement comme le diamant. En subsurface, plus au moins stables selon les conditions climatiques et morphologiques locales, selon leur aptitude au clivage, leur dureté, leur composition chimique, les cristaux se fragmentent, se désagrègent, se transforment et/ ou se dissolvent à plus au moins longue échéance ; ces phénomènes d'altération, dont les agents sont l'air et l'eau. [MARTIN, P, 2010]

A l'échelle de la roche : en dehors de certains quartzites métamorphiques et de certaines roches volcaniques vitreuses, toutes les roches évoluent plus au moins fortement et rapidement d'une part selon leur minéralogie et leur structure et d'autre part, selon la température, la pression, l'acidité ou l'agressivité du milieu au contact duquel elles se trouvent, à condition qu'elles soient fissurées, diaclases, schistosité. Les plus évolutives sont les salines et le gypse qui se dissolvent rapidement dans l'eau ordinaire. Les schistes peu minéralisés se désagrègent en plaquettes ou crayons. Les schistes cristallins et les micaschistes se désagrègent facilement en feuillet puis en paillettes et se transforment plus au moins rapidement en argiles. [MARTIN, P, 2010].

2.3. Les différents phénomènes de dégradation des roches

2.3.1. Phénomènes naturels

Les phénomènes naturels sont les manifestations observables du comportement de la terre. Depuis la nuit des temps, des reliefs se créent et se détruisent à sa surface par les effets cumulés d'éruption volcanique, de séismes, de mouvements de terrain, de cyclones, de crues, de tsunamis, de chutes de météorites qui sont des événements intempestifs mais normaux de phénomènes naturels pérenne.[MARTIN, P, 2010]

2.3.2. Phénomènes internes

A leur origines, la tectonique des plaques en a été le sous-produit : les éruptions volcaniques et les séismes sont les effets superficiels des mouvements lents, 1 à 20 cm/an selon l'endroit, mais continus

des plaques lithosphériques ; ils se produisent essentiellement sur les marges actives des plaques.[MARTIN, P, 2008].

2.3.2.1. Eruptions volcaniques

Un volcan est un édifice naturel, terrestre ou sous-marin, produit par l'afflux à travers la croûte et l'empilement en surface, de magma et de gaz provenant généralement du manteau, sous hautes température et pression ; les éruptions sont les manifestations saccadées de cet afflux.

2.3.2.2. Séismes

La terre vibre sans cesse et partout, de façon essentiellement naturelle et accessoirement provoquée, de l'échelle du globe à l'échelle locale, sous la forme de secousses brusques et transitoires du sol et du sous-sol ; ces vibrations sont des ondes de choc temporaires, plus ou moins durables qui affectent une portion plus ou moins vaste de l'écorce terrestre. Les ruptures tectoniques sur les marges actives de plaques sont de loin celles qui produisent les plus violents. [MARTIN, P, 2008]

2.3.3. Les phénomènes atmosphériques

2.3.3.1. Les phénomènes climatiques

Les agents climatiques majeurs comprennent la température, les précipitations, le drainage, l'évapotranspiration et le ruissellement superficiel. A l'échelle du globe, la part de chacun de ces agents varie en fonction de la latitude et du continent.

- **Inondations, crues, tempêtes littorales :** ces phénomènes provoquent et entretiennent l'érosion, le transport et la sédimentation à l'échelle régionale, et des déplacements de lits, de côtes, des modifications de paysages.

- **Avalanche :** ce sont des aléas naturels extrêmement fréquents. Elles se produisent dans des zones prédisposées par la topographie et l'exposition, notamment lors d'un redoux suivant rapidement une chute abondante, par surcharge de chutes successives sur de fortes pentes, sous l'effet de vibrations dues au vent, à une chute de bloc de glace ou rocheux, au passage d'un animal ou d'un homme, lors de la fonte. [MARTIN, P, 2008]

2.3.3.2. Les phénomènes météorologiques

Les phénomènes météorologiques – moussons, cyclones, tornades, orages, enneigement puis fonte des neiges... sont rapides, très instables, plus ou moins saisonniers mais irréguliers et jamais strictement cycliques ; il s'en produit d'intempestifs hors saison.

2.3.4. Les phénomènes externes

Tous les phénomènes externes sont des agents de l'altération ; quelle que soit la cause finale de leurs manifestations, le transport des matériaux érodés et leur sédimentation. La gravité en est le moteur et l'eau sous toutes ses formes, l'agent principal.

2.3.4.1. L'Altération et l'érosion

Les mécanismes responsables de l'altération, phénomène prenant place aux températures et pressions faibles régnant à la surface de la terre, sont, l'altération physique, l'altération chimique et l'altération biologique.

a. L'altération physique

Elle ne modifie pas la composition de la roche-mère mais participe au morcellement du matériau initial. Elle tend donc à diminuer l'épaisseur des sols et des roches en arrachant mécaniquement des particules qui seront transportées par le ruissellement de surface. [COJAN, I et al, 2013].

Les processus mis en œuvre dans l'altération physique sont les suivants:

- les alternances de gel-dégel, en climat suffisamment humide, fragmentent les roches (gélifraction/cryoclastie). L'eau en gelant augmente son volume de 9 à 10% et agit comme un coin, élargissant progressivement les fractures.

- les variations répétées de température (40-50°C d'amplitude journalière dans le Sahara...) ont à peu près le même effet que le gel: les différences de dilatation thermique entre les minéraux d'une roche provoquent l'apparition de fractures.

- la décompression survient lorsque des roches ayant subi un enfouissement sont libérées de la pression lithostatique par érosion des formations supérieures. Des joints de décompression, pratiquement parallèles à la surface du sol se développent progressivement.

- l'usure mécanique par des grains détritiques emportés par l'eau, le vent et la glace.

b. L'altération chimique

Transforme la composition chimique et minéralogique initiale des roches par mise en solution ou précipitation d'éléments et favorise le développement de sols au détriment des roches-mères. Elle aboutit à la séparation d'une phase soluble dite migratrice, évacuée par le drainage des eaux courantes et d'une phase résiduelle qui s'accumulant sur place est à l'origine des sols voire de concentrations métallifères telles les bauxites. [COJAN, I et al, 2013]

b.1. Les modes d'altération chimique

b.1.1. Les réactions

b.1.1.1. La mise en solution

C'est la réaction la plus simple, faisant intervenir de l'eau, ou de l'eau et un acide.

- la solubilité du quartz est très faible (6 ppm dans les eaux de surface); la réaction de mise en solution [MARTIN, P, 2010]

$SiO_2 \!\!+ 2 \mathrel{H_2O} \rightarrow \!\!H_4SiO_4$

- la calcite, par contre est beaucoup plus soluble (environ 2000 ppm), parce que l'eau de pluie se charge en CO_2 et agit comme un acide faible.

CaCO₃+ H₂O + CO₂ \rightarrow Ca⁺⁺+ 2 HCO₃⁻ (bicarbonate en solution)

- la halite et les autres halogénures sont très solubles (solubilités de plusieurs milliers de ppm).

b.1.1.2.L'hydratationet la déshydratation

C'est la perte ou le gain de molécules d'eau qui font partie de la structure du minéral, ou de manière plus concrète: minéral + eau=nouveau minéral hydraté; la déshydratation étant le processus inverse.[MARTIN, P, 2010]

- la déshydratation du gypse pour produire de l'anhydrite: $CaSO_4.2H_2O$ (gypse) $\rightarrow CaSO_4$ (anhydrite) +2 H₂O

- l'hydratation de l'hématite pour produire de la limonite: $Fe_2O_3(\text{hématite})+$ 3 H_2O $\rightarrow 2Fe(OH)$ 3

- l'hydratation de la kaolinite pour produire de la gibbsite.

b.1.1.3. L'hydrolyse

Cette réaction est le processus par lequel un cation d'un minéral est remplacé par le H^+ d'une solution acide. Cette réaction a pour conséquence de détruire le minéral ou de le convertir en une nouvelle espèce. [MARTIN, P, 2010]

 Mg_2SiO_4 (forstérite) + 4 $H_2CO_3 \rightarrow 2 Mg^{++} + 4 HCO_3 + H_4SiO_4$

 $4NaAlSi_{3}O_{8} \quad (albite) + 2CO_{2} + 11H_{2}O \rightarrow Si_{2}O_{5}Al_{2} \quad (OH)_{4} \quad (kaolinite) + 2Na^{+} + 2HCO_{3}^{-} + 4H_{4}SiO_{4} \quad (acide silicique).$

 $CO_2 (GAZ) + H_2O \leftrightarrow H_2CO_3 \leftrightarrow HCO_3^- + H^+ \leftrightarrow CO_3^{-2} + H^+$

b.1.1.4. L'oxydation

C'est la transformation de $Fe^{2+}en Fe^{3+}$. L'oxygène de l'atmosphère est l'élément oxydant le plus répandu dans la nature et les éléments les plus facilement oxydables sont le fer et le manganèse.

 $2Fe^{+2}$ (ions ferreux) + $4HCO_3 + (\frac{1}{2})O_2 + 4H_2O \rightarrow FeO_3$ (hematite) + $4CO_2 + 6H_2O$

 $(Fe^{2+})\ 2SiO_4+\ 1/2\ O_2+\ 5\ H_2O \rightarrow 2\ Fe^{3+}\ (OH)\ 3+\ H_4SiO_4$

$$4 \operatorname{FeS}_2+15 \operatorname{O}_2+8 \operatorname{H}_2 \operatorname{O} \rightarrow 2 \operatorname{Fe}_2 \operatorname{O}_3+8 \operatorname{H}_2 \operatorname{SO}_4$$

b.1.1.5.Les réactions impliquant la matière organique

On a vu qu'une réaction importante est l'oxydation de la matière organique, produisant de l'eau et du CO2, lui-même impliqué dans différentes réactions d'altération. [MARTIN, P, 2010]

$C_6H_{12}O_6 + 6 O_2 \rightarrow 6 CO_2 + 6 H_2O$

b.1.2. l'attirance des éléments chimiques pour la molécule d'eau

Le diagramme de Goldschmidt : les processus d'hydrolyse sont en grande partie commandés par le caractère dipolaire de la molécule d'eau (pôle H_2 positif, pôle O négatif) dont la force d'attraction vis-à-vis d'un ion détermine la solubilité. Goldschmidt montra, dès 1934, que l'attirance des éléments chimiques pour la molécule d'eau était en fonction de leur potentiel ionique (rapport de charge [Z] sur le rayon ionique [r]).On distingue trois classes d'ions :

Les ions à potentiel ionique faible $(\mathbb{Z}/\mathbb{r} < 3)$: c'est le domaine des cations solubles. à l'intérieur de cette classe, on distingue ceux dont le potentiel ionique est inférieur à 1. Leur taille étant trop grande par rapport à leur charge, ils n'ont que peu d'attirance pour la molécule d'eau et ne sont pas hydratés lors de leur mise en solution (cations dits anti-stokes, émission d'énergie supérieur à celle reçue : Cs, Rb, K). lorsque le potentiel ionique est supérieur à 1 (cations stokes, émission d'énergie plus faible que celle reçue, Na, Ca, Mg) les ions sont hydratés et donnent des solutions alcalines suivant la réaction. $A^{n+} + nH_2O \rightarrow (A, nH_2O)^{n+}$ avec n = valence de A

Les ions à potentiel ionique moyen (3 < Z/r < 10): c'est le domaine des hydrolysats (insolubles). De diamètre moyen, ces ions (Al, Fe, Si) ont une action sur les molécules d'eau et forment des hydroxydes dont la stabilité en solution est faible (Al(OH) ₃, Fe(OH) ₃,...) suivant la réaction :

 $A^{n\scriptscriptstyle +} + n H_2 O \to A \; (OH) \; _n + (n/2) \; H_2$

Les ions à potentiel ionique élevé (Z/r > 10) : C'est le domaine des oxyanions (solubles). Ces ions de petit diamètre et de charge élevée (B, C, P, S) développent un champ considérable. L'ion H⁺ des oxhydryles est libéré et oxygène annexé (formation des anions BO3, PO4, CO3, SO4). Aⁿ⁺ + PH₂O \rightarrow AOpn-2p + pH₂ avec n-2p < 0



Figure 36:diagramme de Goldschmidt (rapport de charge Z sur le rayon ionique r)

c. l'altération biologique

On distingue l'altération provoquée par l'action chimique de composés produits par des organismes (plantes, microbes,...) de l'action purement mécanique de plantes ou d'animaux (par exemple: dilatation des racines jouant le rôle de coin dans des fractures). L'ingestion de matériaux par des animaux vivant dans les sols est un processus faisant intervenir en même temps les deux types de mécanismes. Un premier processus important est l'oxydation de la matière organique (par la fermentation ou la respiration), produisant de l'eau et du CO2, lui-même impliqué dans des réactions de mise en solution:

$C_6H_{12}O_6 + 6 O_2 \rightarrow 6 CO_2 + 6 H_2O$

La combinaison du CO₂et de l'eau donne naissance à l'acide carbonique (H2CO3), un acide faible qui peut néanmoins solubiliser la calcite (ou un autre carbonate):

$H_2CO_3+ CaCO_3 \rightarrow PCa^{++}+ 2 HCO_3^{--}$

Les deux processus ne sont pas indépendants, l'altération mécanique, en multipliant les surfaces de contact et de réaction par fragmentation du volume originel, facilite l'altération chimique qui est conduite par un agent dominant qui est l'eau. [COJAN, I et al, 2013]

2.3.4.2. L'ablation

L'ablation et le déplacement limité dans l'espace et le temps des produits mécaniques de l'altération ; ses événements sont les mouvements de terrain terrestre (reptation, fluage, coulées, glissements éboulements, écoulements, effondrements) ou marins (coutants de turbidité...). Un mouvement de terrain peut se produire de diverses façons qui dépendent de la nature et caractéristiques physico-chimiques des roches, état d'altération, topographie, climat et temps.[MARTIN, P, 2010]

2.3.4.3. Le transport

Le transport plus au moins long d'éléments plus au moins volumineux selon l'état de fragmentation et l'agent. Le transport par le vent de grains de sable est limité en hauteur et distance au pluri métriques ; mais celui de poussières divers (côtières, désertiques, volcaniques) atteint des volumes considérables sur des distance à l'échelle d'un continent et même du globe. Les cours d'eau sont les principaux agents de transport de matériaux solide de calibre dépendant de leur débit, de leur vitesse, de leur turbulence et surtout de leur turbidité. [MARTIN, P, 2010]

2.3.4.4. La sédimentation

L'étude des sédiments récents et actuels est particulièrement importante car ces matériaux meubles en grande partie argileux, plus au moins organiques, sont peu compacts et instables. Ce sont eux qui posent les problèmes d'aménagement et de construction les plus difficiles à résoudre.

Conclusion

Un schiste est une roche qui a pour particularité d'avoir un aspect feuilleté, et de se débiter en plaques fines. On dit qu'elle présente une schistosité ou foliation. Il peut s'agir d'une roche sédimentaire argileuse, ou bien d'une roche métamorphique.

Les processus physiques, chimiques et biologiques qui conduisent de la roche saine à ses produits de décomposition sont appelés altération.

DEUXIEME PARTIE ETUDE EXPERIMENTALE

CHAPITRE IV

ESSAIS D'IDENTIFICATION

Introduction

L'identification du matériau schiste utilisé dans ce travail nécessite la détermination d'un ensemble de propriétés physiques, chimiques et minéralogiques.

Le schiste est ramené dans des sacs, au niveau du laboratoire pédagogique de mécanique des sols de l'université de mouloud Mammeri Tizi Ouzou, sous formes de blocs de différentes tailles. Après concassage manuel des blocs, on a déterminé les propriétés de ce matériau. Ces propriétés sont déterminées par des essais d'identifications simples et rapides :

- analyse granulométrique à sec après lavage [NF P94-056].

- analyse granulométrique par sédimentation [NF P94-057].
- teneur en eau [NF P94- 050].
- densité volumique des grains solides [NF P94-054].
- densité volumique sèche [NF P94- 064].
- limites d'Atterberg [NF P94-051].
- essai au bleu de méthylène [NF P94 -068].

2. Le matériau schiste

Le schiste utilisé dans cette étude est prélevé au niveau de la route vers AIT YAHIA la daïra de Ain el hammam à 45 km sud-est du chef-lieu de la wilaya de Tizi Ouzou.



Figure 37: site d'extraction du schiste (route vers AIT YAHIA AIN EL HAMMAM).



Figure 38: blocs de schiste satiné extrait à Ain el hammam.

3. Analyse granulométrique à sec après lavage [NF P94- 056]

3.1. Définition

Analyse granulométrique à sec après lavage concerne les sols dont la dimension des éléments supérieurs à $80 \mu m$ (0.08 mm).

L'essai consiste à séparer les éléments agglomérés d'une masse connue d'un matériau par brassage sous l'eau. Après séchage des grains et des particules, le matériau est analysé au moyen d'une série de tamis emboités par ordre décroissant du haut vers le bas soumise à des vibrations au moyen d'une tamiseuse.

3.2. Exécution de l'essai

Après le concassage manuel du matériau schiste, on a pris une masse M = 0,2*D avec D le diamètre maximal du gros grain. Dans notre cas D = 6 mm donc M = 1,2 kg. Vu que notre échantillon est un sol grenu propre, alors on a tamisé à sec sans aucun lavage.



Figure 39: le schiste après concassage.



Figure 40: la série de tamis et la tamiseuse.



Figure 41: une balance.

3.3. Coefficient d'uniformité Cu et de courbure Cc

Afin de connaître l'étalement granulométrique des sols étudiés et pouvoir les classer, deux paramètres sont utilisés (Holtz. R.D et Kovacs. W.D, 1991 ; Schlosser. F, 1997) : le paramètre de la courbe ; appelé coefficient d'uniformité (Cu), dit coefficient de Hazen, donné par la relation :

$$Cu = \frac{D60}{D10}$$

Le paramètre de courbure appelé coefficient de courbure (Cc), donné par la relation :

$$Cc = \frac{(D30)2}{(D10) \times (D60)}$$

Avec D10, D30 et D60 représentent les diamètres correspondants respectivement à 10%, 30% et 60% des tamisat cumulés.

Tableau 4: classe granulométrique en fonction de Cu.

Valeur de Cu	Classes granulométriques
$Cu \leq 2$	Granulométrie très serrée
$2 < Cu \le 5$	Granulométrie serrée
$5 < Cu \le 20$	Granulométrie semi-étalée
$20 < Cu \le 200$	Granulométrie étalée
Cu > 200	Granulométrie très étalée

Tableau 5: Désignation des sols en fonction de Cu et Cc.

Matériau	conditions	désignation	symbole		
sable	$Cu \ge 6 \text{ et } 1 \le Cc \le 3$	Bien gradué	SW		
	Cu < 6 ou 1 > Cc > 3	Mal gradué	SP		
gravier	$Cu \ge 4 \text{ et } 1 \le Cc \le 3$	Bien gradué	GW		
	Cu < 4 ou 1 > Cc > 3	Mal gradué	GP		
S : sable(Sand), G : gravier(Gravel), W : biengradué (Well Graded), P: mal gradué (Poorly Graded)					

3.4. Résultats de l'analyse granulométrique

Masse de départ est M = 0.2*6 = 1.2 kg.

Tableau 6: résultats de l'analyse granulométrique à sec.

Dimension	masse des refus gr	Masse de refus cumulé (gr)	Pourcentage des refus cumulé %	Tamisat cumulé %
6,3	0	0	0	100
4	259,4	259,4	21,6166667	78,3833333
3,15	100	359,4	29,95	70,05
2	211,5	570,9	47,575	52,425
1,25	168,1	739	61,5833333	38,4166667
0,8	90,4	829,4	69,1166667	30,8833333
0,5	72,6	902	75,1666667	24,8333333
0,315	59,6	961,6	80,1333333	19,8666667
0,2	37,1	998,7	83,225	16,775
0,125	37,8	1036,5	86,375	13,625
fend	159,4	1195,9	99,6583333	0,34166667



Figure 42: courbe granulométrique initiale.

Calcul de Cu = D60 / D10 = 2,5 / 0,12 = 20,833 donc 20 < Cu \leq 200 ce qui donne une Granulométrie étalée.

Calcul de Cc = $(D30)^2$ / $D10*D60 = 0.8^2$ / 0.12*2.5 = 2.133 donc Cu ≥ 6 et $1 \le Cc \le 3$ ce qui nous donne un sable bien gradué SW.

4.L'analyse granulométrique par sédimentation [NF P94- 057]

4.1. Définition

C'est un essai qui complète l'analyse granulométrique par tamisage. Elle s'applique à la fraction d'un sol passant au tamis 80 μ m. Elle a pour objet la détermination de la distribution pondérale de la taille des particules fines d'un sol. Elle est ainsi nécessaire à sa description et à sa classification.

4.2. Principe de l'essai

Dans un milieu liquide au repos, la vitesse de décantation des grains fins à très fins est fonction de leur dimension. La loi de stockes donne, dans le cas de grains sphériques de même masse volumique, la relation entre le diamètre des grains et leur vitesse de décantation. Cette loi est appliquée aux éléments d'un sol pour déterminer les diamètres équivalents des particules.



Figure 43: hexamétaphosphate de sodium et 80gr du schiste passant 80µm.



Figure 44: préparation de la solution à l'aide d'un agitateur électrique



Figure 45: équipements de l'essai de sédimentométrie.

Date et Heure	Temps (min)	Lecture. R	Température C° (degrès)	Correction. Temp	Lecture Corrigée	Diamètre (µ)	% PASSANTS
	0,25	1,013	26,2	+1,310	2,323	80,0	79,6
	0,5	1,012	26,2	+1,310	2,322	75,0	79,57
	1	1,0105	26,2	+1,310	2,3205	55,0	79,51
	2	1,008	26,2	+1,310	2,318	38,0	79,43
	5	1,0049	26,2	+1,310	2,3149	25,0	79,32
	10	1,0029	26,2	+1,310	2,3129	17,0	79,25
	20	1,001	26,3	+1,335	2,336	12,0	79,19
	40	1	26,3	+1,335	2,335	8,0	79,16
	80	0,9996	26,4	+1,360	2,3596	5,0	79,15
	240	0,999	26,5	+1,385	2,384	2,0	79,14
	1440	0,997	26,2	+1,310	2,307	1,0	79,05

Tableau 7: résultats de l'analyse granulométrique par sédimentation (logiciel sol test 2014).



Figure 46: courbe granulométrique par sédimentation fraction de $\phi < 0.08$ mm.

5. Caractéristiques physiques

5.1. Teneur en eau W % [NF P94- 050]

5.1.1. Définition

Elle est exprimée en pourcentage %, est le rapport entre la masse de l'eau évaporée par séchage d'un volume de sol ramenée à la masse sèche de ce sol. L'essai permet de renseigner sur l'état d'humidité d'un matériau, de savoir la quantité d'eau existante dans un volume de sol donné relativement à la quantité des grains solides de ce même volume de sol. Cette caractéristique permettra par la suite de déterminer d'autres caractéristiques du sol telles que le degré de saturation, la porosité,... sa détermination est indispensable et révèle d'un intérêt capital, notamment dans le cas des sols fins sensibles à l'eau.

5.1.2. Exécution de l'essai

La détermination de cette teneur consiste à peser des échantillons de schiste humide puis les passer à l'étuve à 105°c pendant 24h et le peser une autre fois à sec.

 $W = m_w / m_d$ avec m_w : masse de l'eau, et m_d : masse du matériau sec.

5.1.3. Expression des résultats

Échantillon	01	02	03	04
Poids de la tare [gr]	20.4	27.4	24.2	24.8
Poids humide + poids de la tare [gr]	302.6	385.3	298.7	407.4
Poids sec +poids de la tare [gr]	301.5	384.3	298.7	406.1
Poids de l'eau [gr]	1.1	1	0.6	1.3
Poids sec [gr]	281.1	356.9	273.9	381.3
Teneur en eau w(%)= $\frac{Mw}{Ms}$ * 100	0.39	0.28	0.22	0.34
	w(%) moy = 0.3	Date de l'essa	i : 21/03/2017	

Tableau 8: détermination de la teneur en eau.

La teneur en eau moyenne de quatre échantillons après étuvage à 105° c pendent 24h est de 0,3 % qui est une valeur très faible.

5.2. Masse volumique sèche ρd par pesée hydrostatique [NF P94- 064] 5.2.1. Définition

La masse volumique sèche ρ d d'un sol est un paramètre d'état représentant le quotient de sa masse Ms par le volume V qu'il occupe y compris l'air et l'eau qu'il contient.

Exécutions de l'essai

On prend quatre échantillons de schiste sous forme de petit bloc d'abord brossé pour éliminer les particules facilement détachables, il est ensuite séché totalement à l'étuve est immédiatement pesé Ms, et est paraffinée aussitôt après. Une fois revenue à la température de la salle d'essai, elle est pesée à l'air libre Mp, puis est placé dans le panier suspendu à l'étrier de la balance et est immergé afin d'être pesée avec la balance hydrostatique.



Figure 47: préparation de quatre échantillons de schiste dans le panier de la pesée hydrostatique.

5.2.2. Expression des résultats

			-	
	1	2	3	4
Poids de la tare	26.8	25.1	26.1	24.7
Masse de la roche sèche + tare	224	176.7	174.7	132.8
Mr [gr]				
Masse roche + paraffine à l'air	227.1	179.9	179.1	136.7
libre + tare Mrp [gr]				
Masse roche sèche paraffinée	123.8	92.5	95.6	68.2
dans l'eau M'rp [gr]				
Volume de la paraffine Vp	3.52	3.64	5.00	4.43
$(Vp=MP/Pp) [cm^{3}]$				
Volume total de la roche sèche	72.98	58.66	52.4	39.37
V [cm ³]				
Masse volumique de l'eau ρ_w	1	1	1	1
(gr/ cm ³)				
Masse volumique de la	0.88	0.88	0.88	0.88
paraffine (ρ _p)				
Masse volumique sèche de la	2.7	2.58	2.8	2.7
roche (p _d)				
$\rho_d moy = \frac{Mr}{Mrp - M'rp Mrp - Mr}$	Date de l'essa	ai : 20/03/2017		
ρω ρρ				

Tableau 9: détermination de la masse volumique sèche.

La masse volumique sèche de notre échantillon de schiste est $\rho d = 2.65 \text{g/cm}^3$.

5.3.Densité volumique des grains solides ps méthode du pycnomètre [NF P94-054]

5.3.1. Définition

Elle est le quotient de la masse sèche de ces particules Ms par leur volume Vs. Vu l'hétérogénéité du sol, l'essai permet la détermination de la masse volumique moyenne des particules et éléments solides constituant un échantillon.

5.3.2. Exécution de l'essai

On prend une quantité du schiste concassé à la main et le passer au tamis 2mm, ensuite on prend 50g du tamisat et le mettre dans une coupelle de masse connue M. l'ensemble est introduit dans une étuve réglée à 105°c. On pèse le pycnomètre et son bouchon secs et propre M1puis on pèse le pycnomètre et son bouchon plus l'échantillon M2. Le ballon du pycnomètre est ensuite rempli d'eau distillée ou déminéralisée maintenue à la température ambiante et pesé M3.et on pèse M4 qui est la masse du pycnomètre avec son bouchon plus eau. Dans cette expérience on a opté pour la méthode d'élimination des bulles d'air par ébullition à la plaque chauffante.



Figure 48: pesé du pycnomètre à vide M1.



Figure 49: pesé de 50g du schiste passant le tamis 2mm.



Figure 50: pesé de la masse M3.



Figure 51: élimination des bulles d'air par ébullition à la plaque chauffante.

Tableau 10: récapitulatif des données de l'essai au pycnomètre.

Paramètre	valeur
Masse du pycnomètre vide + bouchon M1	à pesé
Masse du pycnomètre vide + bouchon+ particules solides M2	à pesé
Masse du pycnomètre vide + bouchon+ particules solides + eau M3	à pesé
Masse du pycnomètre vide + bouchon + eau M4	à pesé
Masse de l'eau de même volume que les particules solides (M4-M1+M2-M3)	à calculer
Masse volumique de l'eau pw	1 g/cm^3
Masse volumique des particules solides ps : moyenne des trois mesures	Valeur recherchée
$\rho s = [\rho w (M2-M1)] / (M4-M1+M2-M3)$	

5.3.3. Expression des résultats

- Masse du pycnomètre vide + bouchon M1= 202,2g.
- Masse du pycnomètre vide + bouchon+ particules solidesM2= 252,2g.
- Masse du pycnomètre vide + bouchon+ particules solides + eauM3= 797,3g.
- Masse du pycnomètre vide + bouchon + eau M4= 765,7 g.
- Avec $\rho s = [1 (252,2-202,2)] / (765,7-202,2+252,2-797,3) = 2,717 \text{ g/cm}^3$.

La masse volumique des particules solides de notre échantillon $\rho s = 2,717 \text{ g/cm}^3$.

5.4.Limites d'Atterberg [NF P94- 051]

Après un certains nombres d'essai qu'on a réalisé à l'appareil de Casagrande sur l'échantillon du schiste après passage au tamis 0,4mm, on a constaté que notre sol ne possède pas de limites d'Atterberg à cause de l'absence de particules fines (argileuse) ce qui donne une pâte non cohérente.





Figure 52: préparation de l'échantillon pour réaliser les limites d'Atterberg.

5.5. Indice des vides

e = (8s/8d) - 1 = (2,717/2,65) - 1 = 0,025 = 2,5%.

5.6. La porosité

n=1-(8d/8s)=1-(2,65/2,717)=0,024=2,4%.

6. Essai au bleu de méthylène [NF P94-068]

6.1.1. définition

Il a pour objectif la détermination de la quantité de particules argileuses présentes dans un échantillon de matériau.

6.1.2. Principe de l'essai

Consiste à mesurer par dosage la quantité de bleu de méthylène adsorbée par le matériau mis en suspension dans l'eau. Cette quantité est rapportée par proportionnalité directe à la fraction 0/50mm. La valeur du bleu du sol est directement liée à la surface des particules constituant le matériau. Ce dernier adsorbera d'autant plus de bleu de méthylène que la quantité d'argile qu'il contient est importante. Le dosage s'effectue en ajoutant successivement différente quantité de bleu de méthylène et en contrôlant l'adsorption après chaque ajout. Une goutte de suspension est déposée sur un papier filtre, ce qui provoque la création d'une tâche. L'adsorption maximale est attente lorsqu'une auréole bleu claire persistante apparaît à la périphérie de la tâche.

6.1.3. Préparation de la solution

- On prépare la solution du bleu de méthylène à 10g/l. Utiliser de l'eau distillée ou déminéralisée et du bleu de méthylène, de qualité pharmaceutique référence CODEX, degré de pureté \geq 98,5%, présenté sous forme de poudre.

- Verser 500 à 700g d'eau distillée ou déminéralisée dans le récipient à la température \leq 50°c.
- prendre 10g de la poudre sèche.

- Agiter la contenu en ajoutant lentement la poudre de bleu dans l'eau jusqu'à dissolution complète de la poudre.

- Compléter la masse de la solution d'eau distillée ou déminéralisée jusqu'à 1000 ± 5 g puis agiter pendent 5min.

- Conserver la solution ainsi préparé dans une bouteille en verre teinté et placer à l'abri de la lumière. Cette solution est utilisable après un mois de sa préparation.



Figure 53: dispositif de dosage du bleu de méthylène.



Figure 54: l'agitateur mécanique, le récipient et la bouteille du bleu de méthylène.



Figure 55: gestion du dosage du bleu de méthylène.



Figure 56: essai du bleu de méthylène sur le papier filtre.
	sol sableux	sol limoneux	sol limoneux-argileux	sol argileux	sol très argileux	
(0 0,	2 2	.5 0	5	8	VBS

Figure 57: échelle de VBS donnée par ARVOR géotechnique.

Valeur de VBS	Commentaire
VBS < 0,1	Sol sableux insensible à l'eau
0,1 <vbs 0,2<="" <="" td=""><td>Sol sableux sensible à l'eau</td></vbs>	Sol sableux sensible à l'eau
0,2< VBS < 1,5	Sol sablo-argileux
1,5 < VBS < 2,5	Sol sablo-limoneux
2,5 < VBS < 6	Sol limoneux
6 < VBS < 8	Sol argileux
VBS > 8	Sol très argileux

Tableau 11: classes des sols en fonction du VBS.

6.1.4. Expression des résultats

Paramètre	valeur
Teneur en eau du matériau w(%)	0.3
Masse humide de la prise d'essai M _{h1}	100
Masse sèche dela prise d'essai $M_0 = \frac{M_{h1}}{1+w}$	99.70
Volume de la solution du bleu nécessaire pour atteindre	25 cm^3
l'adsorption totale	
Masse de bleu introduite B= V* 0.01	0.25
Valeur au bleu $VBS = \frac{B}{M_0} * 100$	0.02

Notre échantillon a donné une valeur du bleu de méthylène VBS= 0,02g ce qui nous permet de dire que notre matériau est un sol sableux insensible à l'eau.

7. Analyse minéralogique par diffraction des rayons X

7.1. Expression des résultats

Nos essais sont effectués au niveau du laboratoire de l'USTHB à Alger et ont donné les résultats sous forme de graphes suivants.





Figure 58: diffractogramme du schiste de Ain el hammam à étudier.

L'analyse minéralogique réalisée par diffraction aux rayons X sur le matériau schiste extrait à Ain el hammam montre que le minéral le plus dominant est le quartz représenté sur le graphe par la couleur rouge avec bien sûr la présence de magnésium aluminium silicates graphe de couleur orange et de la kaolinite graphe en couleur bleu avec des proportions différente mais de pourcentage inférieur à celui du quartz ce qui donne une roche très dure.

Conclusion

Ce chapitre est consacré à l'étude des paramètres d'identification réalisés au laboratoire afin de mieux présenter les aspects physiques et minéralogiques du matériau étudié. Les essais d'identification nous ont permis de mieux connaitre le matériau schiste utilisé.

CHAPITRE V

ESSAI DE CISAILLEMENT DIRECTE A LA BOITE

Introduction

Dans ce chapitre, On s'intéressera à l'essai de cisaillement direct à la boite de Casagrande qui permet de déterminer les caractéristiques mécaniques (la cohésion et l'angle de frottement interne) de notre matériau qui est le schiste [NF P94-071-1].

2. Appareillage

Il comprend :

- La machine de cisaillement.
- la boite de cisaillement de section $S = 6*6cm^2$.
- Une demi-boite inférieure mobile, munie d'une pierre poreuse plate.
- Une demi-boite supérieure fixe.
- Un anneau dynamométrique muni d'un comparateur 1/1000 indiquant les déplacements horizontaux.
- Un comparateur 1/100 pour indiquer les déplacements verticaux.
- Un dispositif régulateur de vitesse de cisaillement.
- Les charges et un bras de levier.



Figure 59: la machine et la boite de cisaillement.

3. Exécution de l'essai

A partir de la granulométrie initiale de notre échantillon (chapitre IV), on a imposé une granulométrie pour nos essais de cisaillement qui est constante pour tous les essais qui seront réalisés. Autrement dit pour l'essai sur le matériau sain (état naturel) et pour les cinq essais sur le matériau immergé dans des produits chimique.

La contrainte normale varie de (100, 200, 300, 400 kPa).

Le matériau schiste est immergé dans quatre produits chimiques différents, détergents, sulfates, phosphates et eau. Cinq échantillons ont été préparés : schiste seul, schiste + eau, schiste+ détergents, schiste + sulfates et schiste+ phosphates. Ces cinq échantillons sont ensuite soumis à cinq série de 10 cycles climatiques aux températures de 45°c pendant 18h et de -5°c pendant 6h durant cinq premiers jours, ensuite de 45°c pendant 6h et de -5°c pendant 18h durant cinq derniers jours.



.Figure 60: préparation de la première série.



Figure 61: détergents, phosphates et sulfates.

4.Essai de cisaillement sur le materiau à l'état initial

4.1. Analyse granulométrique initiale les résultats sont présentés dans L'annexe tableau1



Figure 62: courbe granulométrique initiale avant cisaillement de l'échantillon.

4.2. Expression des résultats

Au cours des essais de cisaillement, nous avons fait varier la contrainte normale de 100 à 400 kPa par pas de 100 kPa. Les résultats obtenus sont présentés sous forme de courbes contraintes déformation, de courbes de variation de volume et de courbes granulométriques après essai.

Deux séries de résultats seront présentés :

- Les courbes de cisaillement du matériau schiste avant traitement ;
- Les courbes de cisaillement du matériau schiste après traitement ;

Le traitement consiste à immerger les échantillons de schiste dans les différents polluants (phosphates, sulfates, détergents et eau), puis les soumettre aux essais de cycles climatiques.

4.3. Résultats de l'essai de cisaillement avant traitement

Les résultats sont présentés dans L'annexe tableau 2 et 3

Les échantillons de schiste (sans polluants et eau) sont soumis aux essais de cisaillement direct à la boite et les résultats sont présentés sur les figures 63, 64, 65 et 66.

Sous le chargement de $\sigma = (100, 200, 300 \text{ et } 400 \text{ KPa})$, on obtient des courbes monotones qui évoluent lentement jusqu'à atteindre une valeur maximale de cisaillement où la rupture franche de l'échantillon apparait.



Figure 63: courbe $\tau = f(\Delta L)$ de l'essai de cisaillement avant traitement de 1 à 4 bars.

La figure 63 montre que plus la contrainte normale augmente, plus la contrainte de cisaillement augmente et plus le module de Young (E) devient important. La valeur maximale de la contrainte de cisaillement a atteint 500 kPa sous la contrainte normale de 400 kPa.



Figure 64: courbe $\Delta H = f(\Delta L)$ de l'essai de cisaillement avant traitement.

La figure 64 présente les variations de volume du matériau schiste sous les différentes contraintes normales. Toutes les courbes passent par deux phases : une phase de contractance sous les faibles déplacements (ΔL) puis une phase de dilatance sous les déplacements plus importants. Le seuil entre les deux phases varie de ($\Delta L = 0.1$ mm pour $\sigma_n=100$ kPa à $\Delta L = 0.25$ mm pour $\sigma_n=400$ kPa). Ces courbes montrent que le comportement du schiste est semblable à celui d'un sable dense.



Figure 65: droite intrinsèque $\tau = f(\sigma)$.

Les caractéristiques (C et ϕ) sont déduites de la courbe intrinsèque (figure 65) :

Angle de frottement interne ϕ°	Cohésion C en kPa
49,04	27,5

4.3.1.Courbe granulométrique après le cisaillement

La figure 66 présente les différentes courbes granulométriques obtenues après les essais de cisaillement sous 100, 200, 300 et 400 kPa.



Figure 66: courbe granulométrique après cisaillement.

La dégradation des grains de schiste est représentée par l'étalement granulométrique comparativement à la courbe granulométrique initiale. Plus la courbe est étalée, plus l'écrasement ou la dégradation des grains est importante. Dans notre cas, la courbe est légèrement étalée sous 400 kPa.

5. Essai de cisaillement sur le matériau après traitement

Les autres séries d'essais portent sur les essais de cisaillement réalisés sur des échantillons de schiste traités aux différents polluants (phosphates, sulfates, détergents et eau) puis soumis aux essais de cycles climatiques.

5.1. Essai de cisaillement sur la Série nº 1

La série N°1 est une série de cycles de dix jours dans l'enceinte climatique à 45°C pendant 18h et à -5°C pendant 6h durant les cinq premiers jours et inversement sous une température à 45°C pendant 6h et à -5°C pendant 18h durant cinq derniers jours de la série.

5.1.1. Expression des résultats

Les résultats sont présentés sous forme de courbes efforts déformation, sous forme de courbes de variation de volume, sous forme de contrainte de cisaillement en fonction de la contrainte normale pour la courbe intrinsèque et par des courbes granulométriques après essais.

Cas de l'ajout de l'eau au schiste les résultats sont présentés dans L'annexe tableau 4 et 5

Les courbes de cisaillement sont représentées sur la figure 67 pour les courbes efforts déformation, sur la figure 68 pour les courbes de variation de volume, sur la figure 69 pour la courbe intrinsèque et sur la figure 70 pour les courbes granulométriques après essais.



Figure 67: courbe de $\tau = f(\Delta L)$ série 1 après traitement (eau).

La figure 67 montre que plus la contrainte normale augmente, plus la contrainte de cisaillement augmente et plus le module de Young (E) devient important. La valeur maximale de la contrainte de cisaillement a atteint 430 kPa sous la contrainte normale de 400 kPa; cette valeur est inférieure à celle obtenue sur l'échantillon de schiste seul. Ce qui montre que l'eau diminue l'effet de la résistance au cisaillement.



Figure 68: courbe de V = $f((\Delta L)$, série 1 après traitement (eau).

La figure 68 présente les variations de volume du matériau schiste sous les différentes contraintes normales. Toutes les courbes passent par deux phases : une phase de contractance sous les faibles déplacements (ΔL) puis une phase de dilatance sous les déplacements plus importants. Le seuil entre les deux phases varie de ($\Delta L = 0.05$ mm pour $\sigma_n=100$ kPa à $\Delta L = 0.18$ mm pour $\sigma_n=400$ kPa). Ces seuils sont obtenus pour des déplacements plus petits que ceux du schiste seul.



Figure 69: droite intrinsèque $\tau = f(\sigma)$ série 1 (eau).

Les caractéristiques (C et ϕ) sont déduites de la courbe intrinsèque (figure 69) :

Angle de frottement interne ϕ°	Cohésion C en kPa	
39	94,3	



Figure 70: courbes granulométriques après cisaillement (eau).

Dans ce cas, la courbe est légèrement étalée sous 400 kPa par rapport à la courbe initiale. Toutefois cet étalement est moindre que celui obtenu pour le schiste seul.

Cas de l'ajout du phosphate au schiste les résultats sont présentés dans l'annexe tableau 6 et 7

Les courbes de cisaillement sont représentées sur la figure 71 pour les courbes efforts déformation, sur la figure 72 pour les courbes de variation de volume, sur la figure 73 pour la courbe intrinsèque et sur la figure 74 pour les courbes granulométriques après essais.



Figure 71: courbe $\tau = f(\Delta L)$ série 1 après traitement (phosphates).

La figure 71 montre que la contrainte de cisaillement dépasse les 500 kPa sous la contrainte normale de 400 kPa ; ce qui montre que la présence du phosphate a rendu le matériau schiste plus résistant au cisaillement.



Figure 72:courbe de V = $f((\Delta L)$, série 1 après traitement (phosphates).

Les courbes de variation de volume de la figure 72 montrent que l'échantillon (schiste + phosphate) présente une phase de contractance sous les faibles déplacements (ΔL) puis une phase de dilatance sous les déplacements plus importants.



Figure 73: droite intrinsèque série 1 après traitement (phosphates).

Les caractéristiques (C et φ) sont déduites de la courbe intrinsèque (figure 73) :



Figure 74: courbes granulométriques après cisaillement (phosphates).

Dans ce cas, la courbe est légèrement étalée sous 300 et 400 kPa par rapport à la courbe initiale. Toutefois cet étalement est plus important que celui obtenu pour le schiste seul et pour le (schiste + eau).





Figure 75:courbe $\tau = f(\Delta L)$ série 1 après traitement (détergents).

La figure 75 montre que la contrainte de cisaillement est moins de 500 kPa sous la contrainte normale de 400 kPa ; ce qui montre que la présence des détergents a rendu le matériau schiste moins résistant au cisaillement par rapport au schiste seul.



Figure 76: courbe de V = f ((Δ L), série 1 après traitement (détergents).

Les courbes de variation de volume de la figure 76 montrent que l'échantillon (schiste + détergents) est dilatant quel que soit la contrainte normale appliquée. Toutefois la phase de contractance est plus accentuée sous la contrainte normale de 300 et 400 kPa.



Figure 77: droite intrinsèque série 1 après traitement (détergent).

Les caractéristiques (C et ϕ) sont déduites de la courbe intrinsèque (figure 77) :

Angle de frottement interne ϕ°	Cohésion C en kPa
46,41	46,6



Figure 78: courbes granulométriques après cisaillement (détergents).

Dans ce cas, les courbes granulométriques sont presque confondues. La présence du phosphate n'a pas engendré des écrasements significatifs du schiste.

Cas de l'ajout des sulfates au schiste les résultats sont présentés dans L'annexe tableau 10 et 11



Figure 79:courbe $\tau = f(\Delta L)$ série 1 après traitement (sulfates).

La figure 79 montre que la contrainte de cisaillement dépasse 550 kPa sous la contrainte normale de 400 kPa ; ce qui montre que la présence des sulfates a rendu le matériau schiste plus résistant au cisaillement par rapport au schiste seul. Il faut toutefois remarquer qu'il y a un écart de 250 kPa de la contrainte de cisaillement entre les contraintes normales de 300 et 400 kPa.



Figure 80:courbe de V = f ((Δ L), série 1 après traitement (sulfates).

Les courbes de variation de volume de la figure 80 montrent que l'échantillon (schiste + sulfates) est dilatant quel que soit la contrainte normale appliquée. Toutefois la phase de contractance est plus accentuée sous la contrainte normale de 300 et 400 kPa. Ce comportement est presque identique à celui du (schiste + phosphate).



Figure 81: droite intrinsèque série 1 après traitement (sulfates).

Les caractéristiques (C et ϕ) sont déduites de la courbe intrinsèque (figure 81) :



Figure 82: courbes granulométriques après cisaillement (sulfates).

Dans ce cas, les courbes granulométriques sont presque confondues pour les différentes contraintes normales. La présence du sulfate n'a pas engendré des écrasements significatifs du schiste.

Détermination de la cohésion et l'angle du frottement interne série 1

Les principales caractéristiques de cisaillement obtenues dans la série 1 sont regroupées dans le tableau ci-dessous.

Echantillons	Caractéristiques C et φ de la série N°1		
	C [kPa]	φ°	
Schiste + eau	94,3	39	
Schiste + phosphates	23,9	54,23	
Schiste + détergents	46,6	46,41	
Schiste + sulfates	4	52,15	

Assemblage des courbes de cisaillement après traitement de 100 à 400 kPa

Les figures 83, 84, 85 et 86 regroupant les différents polluants sous différentes contraintes normales montrent clairement que les échantillons de schiste + phosphates présentent les plus grandes résistances au cisaillement. Les échantillons de (schiste + sulfates) et (schiste+ détergents) présentent les plus basses résistances au cisaillement sous les contraintes normales de 200 et 300 kPa. L'eau ne joue aucun rôle lorsque la contrainte normale est la plus petite.

70



Figure 83: assemblage des courbes de 1bar pour les 4 polluants.



Figure 84: assemblage des courbes de 2 bars pour les 4 polluants.



Figure 85: assemblage des courbes de 3bars pour les 4 polluants.



Figure 86: assemblage des courbes de 4 bars pour les 4 polluants.

5.2.Essai de cisaillement sur la Série nº 2

Après une deuxième série de cycles de dix jours dans l'enceinte climatique identique à la première série, les échantillons seront soumis à l'essai de cisaillement. Les principaux résultats sont présentés pour chaque échantillon par des courbes efforts déformations, des courbes de variation de volume, de la courbe intrinsèque et enfin des courbes d'étalement granulométriques.



Cas du (schiste + Eau seul) les résultats sont présentés dans L'annexe tableau 12 et 13

Figure 87: courbe $\tau = f(\Delta L)$ série 2 après traitement (eau).



Figure 88: courbe de V = $f((\Delta L)$, série 2 après traitement (eau).



Figure 89: droite intrinsèque série 2 après traitement (eau).



Figure 90: courbes granulométriques après cisaillement (Eau).



Figure 91 : courbe $\tau = f(\Delta L)$ série 2 après traitement (phosphates).



Figure 92: courbe de V = f ((Δ L), série 2 après traitement (phosphates).



Figure 93: droite intrinsèque série 2 après traitement (phosphates).



Figure 94: courbes granulométriques après cisaillement (phosphates).



Cas du (schiste +détergents) les résultats sont présentés dans L'annexe tableau 16 et 17

Figure 95: courbe $\tau = f(\Delta L)$ série 2 après traitement (détergents).



Figure 96: courbe de V = $f((\Delta L)$, série 2 après traitement (détergents).



Figure 97: droite intrinsèque série 2 après traitement (détergents).



Figure 98: courbes granulométriques après traitement (détergents).

Cas du (schiste + sulfates) les résultats sont présentés dans L'annexe tableau 18 et 19



Figure 99: courbe $\tau = f(\Delta L)$ série 2 après traitement (sulfates).



Figure 100: courbe de V = f ((Δ L), série 2 après traitement (sulfates).



Figure 101: droite intrinsèque série 2 après traitement (sulfates).



Figure 102: courbes granulométriques après traitement (sulfates).

Poluant s2	C (bar)	φ°
Eau	0,215	51,42
Phosphates	0,52	46,83
Détérgents	0,77	47,67
sulfates	0,652	47,71

Détermination de la cohésion et l'angle du frottement interne série 2

Les angles de frottement obtenus sont presque identiques pour les trois polluants : (phosphate, sulfates et détergents) (ϕ =47°), alors que ces polluants ont créés une certaine cohésion dans le schiste variant de 50 à 77 kPa. Par contre la présence d'eau a diminué la cohésion dans le schiste.



Assemblage des courbes de cisaillement après traitement de 100 à 400 kPa

Figure 103: assemblage des courbes de 1bar pour les 4polluants.



Figure 104: assemblage des courbes de 2bars pour les 4 polluants.



Figure 105: assemblage des courbes de 3bars pour les 4polluants.



Figure 106: assemblage des courbes de 4bars pour les 4 polluants.

Les figures 103,104,105 et 106 regroupant les différents polluants sous différentes contraintes normales montrent clairement que les échantillons de schiste + détergents présentent les plus grandes résistances au cisaillement pour les faibles contraintes normales 100 et 200 kPa. Les courbes de cisaillement dans cette série sont circonscrites dans un fuseau restreint. L'échantillon de schiste + eau a présenté la plus grande résistance sous la contrainte normale de 400 kPa, ce qui montre que les polluants ont joué un rôle dans la baisse de la résistance au cisaillement.

5.3.Essai de cisaillement sur la Série nº 3

Après une troisième série de cycles de dix jours dans l'enceinte climatique identique à celle de la première et de la deuxième série, les échantillons seront soumis aux essais de cisaillement. Les principaux résultats sont présentés pour chaque échantillon par des courbes efforts déformations, des courbes de variation de volume, de la courbe intrinsèque et enfin des courbes d'étalement granulométriques.

Cas du (schiste + Eau seul) les résultats sont présentés dans L'annexe tableau 20 et 21



Figure 107: courbe $\tau = f(\Delta L)$ série 3 après traitement (eau).







Figure 109:droite intrinsèque série 3 après traitement (eau).



Figure 110: courbes granulométriques après cisaillement (eau).



Cas du (schiste + phosphates) les résultats sont présentés dans L'annexe tableau 22 et 23

Figure 111: courbe $\tau = f(\Delta L)$ série 3 après traitement phosphates.



Figure 112: courbe de V = f ((Δ L), série 3 après traitement phosphates.



Figure 113: droite intrinsèque série 3 après traitement phosphates.



Figure 114: courbes granulométriques après cisaillement (phosphates).

Cas du (schiste + détergents) les résultats sont présentés dans L'annexe tableau 24 et 25



Figure 115: courbe $\tau = f(\Delta L)$ série 3 après traitement détergents.



Figure 116: courbe de V = f ((ΔL), série 3 après traitement détergents.



Figure 117: droite intrinsèque série 3 après traitement détergents.



Figure 118: courbes granulométriques après cisaillement (détergents).



Cas du (schiste + sulfates) les résultats sont présentés dans L'annexe tableau 26 et 27

Figure 119: courbe $\tau = f(\Delta L)$ série 3 après traitement sulfates.



Figure 120: courbe de V = $f((\Delta L)$, série 3 après traitement sulfates.



Figure 121: droite intrinsèque série 3 après traitement sulfates.



Figure 122: courbes granulométriques après cisaillement (sulfates).

Poluant s3	C (bar)	φ°
Eau	0,605	47,95
Phosphates	1,33	42,27
Détérgents	0,43	47,33
sulfates	0.1965	55.49

Détermination de la cohésion et l'angle du frottement interne série 3

Les angles de frottement internes obtenus présentent un écart important surtout pour les phosphates qui ont baissés l'angle de frottement avec 5°, De l'autre part les sulfates ont augmenté l'angle de frottement avec 8° par contre les détergents et l'eau ont gardé le même angle de frottement. Alors que les phosphates ont créés une certaine cohésion dans le schiste atteint 133 Kpa, Par contre la présence des sulfates a baissés la cohésion dans le schiste jusqu'à une valeur de 19,65 Kpa.

Assemblage des courbes de cisaillement après traitement de 100 à 400 kPa



Figure 123: assemblage des courbes de 1bar pour les 4 polluants.



Figure 124: assemblage des courbes de 2bars pour les 4 polluants.



Figure 125: assemblage des courbes de 3bars pour les 4 polluants.



Figure 126: assemblage des courbes de 4bars pour les 4 polluants.

Les figures 123, 124, 125 et 126 regroupant les différents polluants sous différentes contraintes normales montrent clairement que les échantillons de schiste + phosphates présentent les plus grandes résistances au cisaillement pour les faibles contraintes normales et les échantillons de (schiste + sulfates) pour les fortes contraintes normales. Plus la contrainte normale augmente, plus l'effet des phosphates diminuent la résistance au cisaillement.

5.4.Essai de cisaillement sur la Série n°4

Après une quatrième série de 10 cycles de dix jours dans l'enceinte climatique, identique aux trois premières séries, les échantillons seront soumis aux essais de cisaillement. Les principaux résultats sont présentés pour chaque échantillon par des courbes efforts déformations, des courbes de variation de volume, de la courbe intrinsèque et enfin des courbes d'étalement granulométriques.

Cas du (schiste + Eau seul) les résultats sont présentés dans L'annexe tableau 28 et 29



Figure 127: courbe $\tau = f(\Delta L)$ série 4 après traitement eau.



Figure 128: courbe de V = $f((\Delta L)$, série 4 après traitement eau.



Figure 129: droite intrinsèque série 4 après traitement eau.



Figure 130: courbes granulométriques après cisaillement (eau).

Cas du (schiste + phosphates) les résultats sont présentés dans L'annexe tableau 30 et 31



Figure 131: courbe $\tau = f(\Delta L)$ série 4 après traitement (phosphates).

88



Figure 132: courbe de V = $f((\Delta L)$, série 4 après traitement (phosphates).



Figure 133: droite intrinsèque série 4 après traitement phosphates.



Figure 134: courbes granulométriques après cisaillement (phosphates).





Figure 135: courbe $\tau = f(\Delta L)$ série 4 après traitement détergents.



Figure 136: courbe de V = $f((\Delta L)$, série 4 après traitement détergents.



Figure 137: droite intrinsèque série 4 après traitement détergents.



Figure 138 : courbes granulométriques après cisaillement (détergents).



Cas du (schiste + sulfates) les résultats sont présentés dans L'annexe tableau 34 et 35

Figure 139: courbe $\tau = f(\Delta L)$ série 4 après traitement sulfates.



Figure 140: courbe de V = $f((\Delta L)$, série 4 après traitement sulfates.


Figure 141:droite intrinsèque série 4 après traitement sulfates.



Figure 142: courbes granulométriques après cisaillement sulfates.

Poluant s4	C (bar)	φ°
Eau	0,7445	48,46
Phosphates	0,685	46,95
Détérgents	0,62	47,69
sulfates	0,44	53,02

Détermination de la cohésion et l'angle du frottement interne série 4

Les angles de frottement obtenus sont presque identiques pour les deux polluants : (phosphate, et détergents) et l'eau (ϕ variant de 47°à 48°). Par contre la présence des sulfates dans cette série a diminué la cohésion dans le schiste et a augmenté l'angle de frottement.

92



Figure 143:assemblage des courbes de 1bars pour les 4 polluants.



Figure 144:assemblage des courbes de 2bars pour les 4 polluants.



Figure 145: assemblage des courbes de 3bars pour les 4 polluants.



Figure 146: assemblage des courbes de 4bars pour les 4 polluants.

Les figures 143, 144, 145 et 146 regroupant les différents polluants sous différentes contraintes normales montrent clairement que les échantillons de (schiste + sulfates) présentent les plus grandes résistances au cisaillement pour les faibles et les fortes contraintes normales et les échantillons de (schiste + détergents) ont présentés les plus faibles contraintes au cisaillement. L'ensemble des courbes sont circonscrite dans un fuseau très étroit.

5.5. Essai de cisaillement sur la Série n°5

Après une cinquième série de 10 cycles de dix jours dans l'enceinte climatique, identique aux quatre premières séries, les échantillons seront soumis aux essais de cisaillement. Les principaux résultats sont présentés pour chaque échantillon par des courbes efforts déformations, des courbes de variation de volume, de la courbe intrinsèque et enfin des courbes d'étalement granulométriques.



Cas du (schiste + Eau) les résultats sont présentés dans L'annexe tableau 36 et 37

Figure 147: courbe $\tau = f(\Delta L)$ série 5 après traitement eau.



Figure 148: courbe de V = f ((Δ L), série 5 après traitement eau.



Figure 149: droite intrinsèque série 5 après traitement eau.



Figure 150: courbes granulométriques après cisaillement eau.

Cas du (schiste + phosphates) les résultats sont présentés dans L'annexe tableau 38 et 39



Figure 151: courbe $\tau = f(\Delta L)$ série 5après traitement phosphates.



Figure 152: courbe de V = f ((Δ L), série 5 après traitement phosphates.



Figure 153: droite intrinsèque série 5 après traitement phosphates.



Figure 154: courbes granulométriques après cisaillement phosphates.

Cas du (schiste + détergents) les résultats sont présentés dans L'annexe tableau 40 et 41



Figure 155: courbe $\tau = f(\Delta L)$ série 5après traitement détergent.



Figure 156: courbe de V = $f((\Delta L)$, série 5 après traitement détergents.

97



Figure 157: droite intrinsèque série 5 après traitement détergents.



Figure 158: courbes granulométriques après cisaillement détergents.

Cas du (schiste + sulfates) les résultats sont présentés dans L'annexe tableau 42 et 43



Figure 159: courbe $\tau = f(\Delta L)$ série 5après traitement sulfates.



Figure 160: courbe de V = $f((\Delta L)$, série 5 après traitement sulfates.



Figure 161: droite intrinsèque série 5 après traitement sulfates.



Figure 162: courbes granulométriques après cisaillement sulfates.

Poluant s5	C (bar)	φ°
Eau	0,625	48,46
Phosphates	0,23	53,89
Détérgents	0,42	51,69
sulfates	0,075	53,87

Détermination de la cohésion et l'angle du frottement interne série 5

Les angles de frottement obtenus sont presque identiques pour les deux polluants : (phosphate, et sulfates) ($\phi = 53^{\circ}$). Par contre la présence des détergents a légèrement diminué ϕ . Pour la cohésion, les sulfates ont complètement cassé cette liaison entre les grains et ont présenté la plus petite cohésion.



Assemblage des courbes de cisaillement après traitement de 100 à 400 kPa

Figure 163: assemblage des courbes de 1bar pour les 4 polluants.



Figure 164: assemblage des courbes de 2bars pour les 4 polluants.



Figure 165: assemblage des courbes de 3bars pour les 4 polluants.



Figure 166: assemblage des courbes de 4bars pour les 4 polluants.

Les figures 163, 164, 165 et 166 regroupant les différents polluants sous différentes contraintes normales montrent clairement que les échantillons de (schiste + phosphates) présentent les plus grandes résistances au cisaillement pour les fortes contraintes normales (300 et 400 kPa) et les échantillons de (schiste + sulfates) ont présenté la plus forte contrainte au cisaillement pour la contrainte normale de 400 kPa.

L'influence des polluants sur le matériau schisteux après cinquante cycles climatiques a montré que les trois polluants (détergents, phosphate et sulfate) ont présentés de meilleures résistances aux cisaillements que celle obtenue avec le (schiste + eau). Plus la contrainte normale est élevée, plus la résistance au cisaillement des échantillons avec les trois polluants est élevée.

Influence des séries de cycles climatiques sur les caractéristiques au cisaillement

Après les cinq séries de 10 cycles de dix jours dans l'enceinte climatique, les échantillons sont soumis aux essais de cisaillement. Les principaux résultats sont présentés pour chaque échantillon en fonction du numéro de la série par des courbes efforts déformations.



Figure 167: comparaison des courbes de 1 bar avant et après traitement.



Figure 168: comparaison des courbes de 2 bars avant et après traitement.



Figure 169: comparaison des courbes de 3 bars avant et après traitement.



Figure 170: comparaison des résultats 4 bars avant et après traitement.

Sous l'influence de l'eau, les courbes de cisaillement du schiste figures 167, 168, 169 et 170 ont présenté des valeurs des contraintes de cisaillement maximales (τ_{max}) supérieures à celle présentée par la courbe de cisaillement du schiste seul. En général, le nombre de cycles d'immersion à l'eau du schiste n'a fait qu'augmenter la résistance au cisaillement de l'échantillon (schiste + eau).



Cas du (schiste + phosphates)

Figure 171: comparaison des courbes de 1 bar avant et après traitement.



Figure 172: comparaison des courbes de 2 bars avant et après traitement.



Figure 173: comparaison des courbes de 3 bars avant et après traitement.



Figure 174: comparaison des courbes de 4 bars avant et après traitement.

Sous l'influence du phosphate, les courbes de cisaillement du schiste sous des contraintes normales de 100 et 200 kPa figures 171, 172, 173 et 174 ont présenté des valeurs des contraintes de cisaillement maximales (τ_{max}) supérieures à celle présentée par la courbe de cisaillement du schiste seul. A partir de la contrainte normale de 300 kPa, on retrouve à certains cycles des valeurs de (τ_{max}) inférieures à celle présentée par la courbe de cisaillement du schiste seul figure 63. Quel que soit la contrainte normale appliquée, la résistance au cisaillement ne suit pas une logique de linéarité en fonction du nombre de cycles climatiques.









Figure 176: comparaison des courbes de 2 bars avant et après traitement.



Figure 177: comparaison des courbes de 3bars avant et après traitement.



Figure 178: comparaison des courbes de 4 bars avant et après traitement.

Sous l'influence des détergents, les courbes de cisaillement du schiste sous la contrainte normale de 100 kPa figure 75, 76, 77 et 78 ont présenté des valeurs des contraintes de cisaillement maximales (τ_{max}) supérieures à celle présentée par la courbe de cisaillement du schiste seul. A partir de la contrainte normale de 200 kPa, on retrouve à certains cycles des valeurs de (τ_{max}) inférieures à celle présentée par la courbe de cisaillement du schiste seul a contrainte de cisaillement du schiste seul figures 63. On constate que la contrainte de cisaillement maximale est obtenue au deuxième cycle et cela quel que soit la contrainte normale appliquée.



Cas du (schiste + sulfates)

Figure 179: comparaison des courbes de 1 bar avant et après traitement.



Figure 180: comparaison des courbes de 2 bars avant et après traitement.



Figure 181: comparaison des courbes de 3bars avant et après traitement.



Figure 182: comparaison des courbes de 4 bars avant et après traitement.

Sous l'influence des sulfates, les courbes de cisaillement du schiste sous la contrainte normale de 400 kPa figure 179, 180, 181 et 182 ont présenté des valeurs des contraintes de cisaillement maximales (τ_{max}) supérieures à celle présentée par la courbe de cisaillement du schiste seul. A partir de la contrainte normale de 100 à 300 kPa, on retrouve à certains cycles des valeurs de (τ_{max}) inférieures à celle présentée par la courbe de cisaillement du schiste que la contrainte de cisaillement du schiste seul figures 63. On constate que la contrainte de cisaillement maximale est obtenue au troisième cycle et cela quel que soit la contrainte normale appliquée.

6. Assemblage des cohésions et angles de frottement interne pour les différentes



Assemblages des paramètres avant et après traitement pour les cinq séries







Figure 184: assemblage des paramètres avant et après traitement pour la 2ième série.



Figure 185:assemblages des paramètres avant et après traitement pour la 3ième série.



Figure 186: assemblages des paramètres avant et après traitement pour la 4ième série.



Figure 187: assemblages des paramètres avant et après traitement pour la 5ième série.

7. Assemblage des cohésions et angles de frottements interne après traitement pour chaque polluant

Cas de l'eau seul



Figure 188: assemblage des paramètres avant et après traitement (eau).

Cas des phosphates



Figure 189: assemblage des paramètres avant et après traitement (phosphates).



Cas des détergents

Figure 190: assemblage des paramètres avant et après traitement (détergents).

Cas des sulfates



Figure 191: assemblage des paramètres avant et après traitement (sulfates).

8. Comparaison entre les paramètres mécaniques

	eau après traitement		phosphates après traitement		détergents après traitement		sulfates apr	ès traitement	avant traitement	
	C	φ°	С	φ°	С	φ°	С	φ°	С	φ°
série 1	0,943	39	0,239	54,23	0,466	46,41	0,04	52,15		
série 2	0,215	51,39	0,52	46,83	0,77	47,67	0,652	47,71	0.175	40.04
série 3	0,605	47,95	1,33	42,27	0,43	47,33	0,1965	55,49	0,2/5	43,04
série 4	0,7445	48,46	0,685	46,95	0,62	47,69	0,44	53,02		
série 5	0,625	48,46	0,23	53,89	0,42	51,69	0,075	53,87		

Tableau 12: récapitulatif des paramètres mécanique avant et après traitement.

Conclusion

Les essais de cisaillements permettent de déterminer les caractéristiques mécaniques du

schiste (C et φ).

Après cinquante cycles climatiques, les trois polluants (détergents, phosphate et sulfate) ont présenté de meilleures résistances au cisaillement que celle obtenue avec le (schiste + eau).

Plus la contrainte normale est élevée, plus la résistance au cisaillement des échantillons avec les trois polluants est élevée.

CHAPITRE VI

ESSAI OEDOMETRIQUE

Introduction

Les sols subissent au court du temps des déformations sous les cycles de chargementdéchargement qui leur sont appliqués, avec des amplitudes qui peuvent aller de quelques millimètres à quelques mètres. Pour estimer les déformations verticales d'un sol, on a souvent recours aux essais de compressibilité à l'œdomètre réalisés au laboratoire. Cet essai œdométrique permet d'étudier le comportement d'un sol soumis à un accroissement de chargement et d'en déduire l'amplitude les tassements et leur évolution dans le temps sous l'effet des cycles chargement- déchargement.

2. Objectif du travail

Notre travail est basé sur la détermination des paramètres mécanique du sol liés à la compressibilité, la contrainte de préconsolidation σ'_{p} , l'indice de compression Cc, l'indice du recompression Cs et l'indice de gonflement Cg pour le matériau schiste avant et après immersion dans les produits chimiques durant cinq séries de cycles de dix jours par série.

3. Pression de consolidation 6'p

C'est la pression maximale qu'a subi le sol durant son histoire géologique. Elle permet en la comparant à la contrainte actuelle du sol σ'_{vo} déterminée au point de prélèvement de l'échantillon de décrire l'état du sol :

- σ'_p>σ'_{vo} le sol est sur-consolidé (le sol a subi un chargement important dans le passé).
- $\sigma'_{p} = \sigma'_{vo}$ le sol est normalement consolidé (le sol n'a aucun chargement à l'exception de son poids propre).
- $\sigma'_{p} = \sigma'_{vo}$ le sol est sous-consolidé le sol n'a pas fini de tasser sous son poids propre).

4. Appareillage

L'appareillage de l'essai œdométrique est composé par :

- Une cellule œdométrique munie d'un réservoir de saturation, l'anneau métallique rigide de section cylindrique, deux pierres poreuses et d'un dispositif permettant de repartir uniformément la contrainte appliquée sur la surface de l'échantillon.

- Un bâti de chargement indéformable, accompagné d'une série de masses.

- Un comparateur pour mesurer les variations de hauteur de l'échantillon sous différents chargements-déchargements appliqués.

- Un appareillage d'usage courant, trousse coupante pour taillé l'échantillon, une balance et une étuve.



Figure 192: la machine œdométrique.

5. Exécution de l'essai

Une granulométrie initiale a été imposée pour tous les essais œdométriques tant pour le schiste seul que pour le schiste immergé dans des produits chimiques.

Pour le matériau de référence, on a préparé une quantité du schiste concassé manuellement et tamisé dans la fraction [0 / 6,3] pour la réalisation de l'essai œdométrique cyclique sous les chargements suivant :

- 1^{ier} phase du chargement 1, 2, 4, 8, 16, 32 et 64 kg.
- 1^{ier} phase déchargement 64, 32, 16, 8, 4, 2 et 1 kg.
- 2^{ième} phase du chargement 8, 16, 32 et 64kg.
- 2^{ième} phase de déchargement 64, 32, 16 et 8 kg.

Pour les échantillons de schiste immergé dans des produits chimiques différents : détergents, sulfates, phosphates et eau seul, ils seront soumis aux cycles climatiques dans une enceinte climatique pendant cinq séries de cycle de dix jours. Chaque cycle comporte deux températures (45°c pendant 18h et -5°c pendant 6h) durant cinq premiers jours ensuite on inverse les deux températures (45°c pendant 6h et - 5°c pendant 18h) durant cinq derniers jours. Tout compte fait, une série comporte dix cycles.

Une fois les cycles climatiques sont réalisés, on soumettra les échantillons aux essais œdométriques avec des cycles de chargement-déchargement.



Figure 193: préparation de l'échantillon pour l'essai avant traitement.



Figure 194: préparation des échantillons pour réaliser quatre essais œdométriques.

114

6. Essai œdométrique sur le matériau à l'état naturel

Avant traitement, l'échantillon de schiste est soumis à l'essai de compressibilité (essai œdométrique). Les principaux résultats sont présentés ci-après :



6.1. Analyse granulométrique initiale les résultats sont présentés dans L'annexe tableau 44

Figure 195: courbe granulométrique avant traitement.

6.2. Expression des résultats

Les résultats sont présentés sous forme de courbe œdométrique $e = f(\sigma)$

Avant traitement les résultats sont présentés dans L'annexe tableau 46



Figure 196: courbe œdométrique avant traitement.

6.2.1. Détermination des paramètres de l'essai œdométrique

Trois paramètres sont à déduire des courbes œdométriques :

- La contrainte de préconsolidation $\sigma \, p$ qui correspond à l'intersection des deux tangentes
- L'indice de compression déterminé à partir de deux points sur la droite tangente à la partie vierge de la courbe et faire leurs projection sur les axes des contraintes et des indice des vides :

$$Cc = \Delta e / \Delta (\log \sigma')$$

- L'indice de recompression ou de gonflement déterminé à partir de deux points sur la droite tangente à la partie initiale de la courbe et faire leur projection sur les axes des contraintes et des indices des vides :

Cs ou Cg = $\Delta e / \Delta (\log \sigma')$

Avant traitement, les caractéristiques de l'essai œdométrique sont :

- La contrainte de consolidation σ'p :

6'p = 1,22 bars

- L'indice de compression Cc :

 $Cc = \Delta e / \Delta (\log \sigma') = 0.0332$

- L'indice de recompression ou de gonflement Cg :

Cs ou Cg =
$$\Delta e / \Delta (\log \sigma') = 0,00786$$

7. Essai œdométrique sur le matériau schiste après traitement

Après les différents cycles climatiques, les échantillons de schiste immergés dans l'eau et les polluants (sulfates, phosphates et détergents) sont soumis aux essais de compressibilité à l'essai œdométrique. Les principaux résultats sont présentés ci-après :

Cas du (schiste + l'eau) les résultats sont présentés dans L'annexe tableau 47





La contrainte de consolidation σ'p : G'p = 3,1 bars
L'indice de compression Cc : Cc = Δe / Δ (log σ')= 0,049
L'indice de recompression ou de gonflement Cg : Cs ou Cg = Δe / Δ (log σ')= 0,0235



Cas du (schiste + détergents) les résultats sont présentés dans L'annexe tableau 48

Figure 198: courbe œdométrique après traitement (schiste + détergents).

- La contrainte de consolidation σ 'p :

$$G'p = 2,1$$
 bars

- L'indice de compression Cc :

$$Cc = \Delta e / \Delta (\log \sigma') = 0.0611$$

- L'indice de recompression ou de gonflement Cg :

Cs ou Cg =
$$\Delta e / \Delta (\log \sigma') = 0.0$$

Cas du (schiste+ sulfates) les résultats sont présentés dans L'annexe tableau 49



Figure 199: courbe œdométrique après traitement (schiste + sulfates).

- La contrainte de consolidation $\sigma'p$: G'p = 2,9 bars - L'indice de compression Cc : $Cc = \Delta e / \Delta (\log \sigma') = 0,0669$ - L'indice de recompression ou de gonflement Cg : Cs ou Cg = $\Delta e / \Delta (\log \sigma') = 0,0114$



Cas du (schiste + phosphates) les résultats sont présentés dans L'annexe tableau 50



- La contrainte de consolidation σ'p :

$$6'p = 2,5$$
 bars

- L'indice de compression Cc :

$$Cc = \Delta e / \Delta (\log \sigma') = 0,0946$$

- L'indice de recompression ou de gonflement Cg : Cs ou Cg = $\Delta e / \Delta (\log \sigma') = 0,0111$

8. Récapitulatif des résultats obtenus

Tableau 13 : récapitulatif des résultats de l'essai œdométrique avant et après traitement.

	Avant	Eau après	Détergents	Sulfates	Phosphates		
	traitement	traitement	après	après	après		
			traitement	traitement	traitement		
б'р	jo <u>1,22</u> <u>3,1</u>		2,1 2,9		2,5		
Cc	0,0332	0,049	0,0611	0,0669	0,0946		
Cs ou Cg	0,00786	0,0235	0,0107	0,0114	0,0111		

Les différents polluants (détergents, phosphates et sulfates) ont augmenté la contrainte de préconsolidation de 80 à 140% de celle obtenue sur le schiste seul. Par contre l'eau a fait augmenter cette contrainte de plus de 150%. Ceci montre qu'une bonne partie de la charge normale est reprise soit par l'eau soit par les polluants. Après traitement, la contrainte de préconsolidation la plus petite est obtenue sur l'échantillon de (schiste + détergents) et la plus grande est obtenue sur l'échantillon (schiste + eau).

Les indices de gonflement pour les trois échantillons traités aux détergents, sulfates et phosphates ont des valeurs petites et assez proches. Ceci montre que les trois polluants n'ont pas provoqués de gonflement significatif comme celui qui a été obtenu avec l'échantillon de (schiste + eau). Toutefois l'indice de gonflement obtenu sur l'échantillon de schiste seul est insignifiant et est pratiquement nul.

L'indice de compression le plus élevé est obtenu sur l'échantillon (schiste + phosphates). Les échantillons de (schiste + détergents) et (schiste + sulfates) ont présenté des Cc assez semblable mais qui est le double de celui de l'échantillon de schiste seul. Ceci montre que la présence du phosphate, des sulfates et des détergents accélère la compressibilité du schiste de 2 à 3 fois plus que celle obtenu sur le schiste seul.



9. Assemblage des courbes œdométrique avant et après traitement

Figure 201: assemblage des courbes œdométriques avant et après traitement.

La courbe œdométrique du schiste seul est pratiquement confondue avec celle du (schiste + eau) avec une variation de l'indice des vides moins importante que celles obtenues sur des échantillons de (schiste + sulfates) ou de (schiste + détergents) qui semblent aussi identiques. La seule courbe qui a présenté une grande variation de l'indice des vides est celle obtenue avec l'échantillon (schiste + phosphates). Cela montre l'échantillon (schiste + phosphate) est plus compressible que les échantillons (schiste + sulfates) et (schiste + détergents) lesquels sont plus compressibles que l'échantillon (schiste + eau) lequel est plus compressible que l'échantillon de schiste seul.

Conclusion

L'essai œdométrique permet de déterminer les caractéristiques mécaniques des sols en tassement.

Concernant la compressibilité, la présence du phosphate, des sulfates et des détergents accélère la compressibilité du schiste de 2 à 3 fois plus que celle obtenu sur le schiste seul.

Les indices de gonflement pour les trois échantillons traités aux détergents, sulfates et phosphates ont des valeurs petites et assez proches.

La présence des phosphates, des sulfates et des détergents accélère la compressibilité du schiste de 2 à 3 fois plus que celle obtenu sur le schiste seul.

CONCLUSION GENERALE

L'étude expérimentale menée a permis d'évaluer la dégradation des grains schisteux imbibés dans l'eau contenant des produits chimiques (sulfates, phosphates et détergents). Lors de la circulation des eaux souterraines, l'eau attaque certaines roches contenant des sulfates ou des phosphates qui sont des minéraux constituant certaines roches et les détergents sont issus de l'activité humaine dans les eaux d'assainissement qui s'infiltrent dans les sols. Ces eaux entrent dans la structure du schiste qui se présente sous forme de feuillets parallèles (schistosité) ce qui facilite la pénétration de ces eaux chargés et affectant la composition minéralogique et surtout les liaisons chimiques entre les différents minéraux.

Les résultats obtenus expérimentalement ont montré que le matériau schiste a subi des dégradations importantes surtout en présence des sulfates et des phosphates qui cassent les liaisons entre les minéraux constituant la roche schisteuse ; ce qui a engendré le glissement de terrain d'Ain el hammam.

L'essai de cisaillement et l'essai œdométrique permettent de déterminer les caractéristiques mécaniques du schiste. L'influence des polluants sur le matériau schisteux après cinquante cycles climatiques a montré que les trois polluants (détergents, phosphate et sulfate) ont présenté de meilleures résistances au cisaillement que celle obtenue avec le (schiste + eau), ceci peut s'expliquer par une granulométrie plus étalée obtenue lors de la dégradation du matériau schisteux. Plus la contrainte normale est élevée, plus la résistance au cisaillement des échantillons avec les trois polluants est élevée.

Concernant la compressibilité, la présence du phosphate, des sulfates et des détergents accélère la compressibilité du schiste de 2 à 3 fois plus que celle obtenu sur le schiste seul. Les indices de gonflement pour les trois échantillons traités aux détergents, sulfates et phosphates ont des valeurs petites et assez proches. Ceci montre que les trois polluants n'ont pas provoqués de gonflement significatif comme celui qui a été obtenu avec l'échantillon de (schiste + eau).

Perspectives

Il est nécessaire de compléter cette étude par une étude chimique des matériaux et des réactions des polluants sur le schiste.

BIBLIOGRAPHIE

BELAIDI, M, application de l'essai de cisaillement direct dans l'étude des glissements de terrains le long des plans de stratification des sols, mémoire master à UMMTO Tizi Ouzou, 2011, 119 pages.

BONIN, B, et MOYEN, J-F. Magmatisme et roche magmatiques, 3iéme édition de pétrologie endogène, DUNOD, 2004, 318 pages

BOUDLAL, O, Principaux essais de mécanique des sols et de géotechnique routière, Université de Mouloud Mammeri Tizi Ouzou, département de génie civil, Polycopie de TP- MDS, 2017.

CHABOU, M, Cours : Les roches métamorphiques, Université Ferhat Abbas, Sétif Département des Sciences de la Terre LMD -Sciences de la Terre et de l'Univers-Géosciences, Nature des Enveloppes Terrestres. 1èreannée – Semestre 2.

CHALAH, S, Etude de la Stabilité d'un Versant d'Ain El Hammam, mémoire master à UMMTO Tizi Ouzou, 2012, 118 pages.

COJAN, I et RENARD, M Sédimentologie 3iéme édition, DUNOD, 2013, 461 pages.

DEVLEESHOUWER, X, Cours de sédimentologie GEOL-F-204, université libre de Bruxelles, département de science de la terre et de l'environnement, année 2008/2009

DJERBAL, L, Dynamique d'évolution du glissement de terrain d'Ain El Hammam, mémoire master à UMMTO Tizi Ouzou, 2009, 110 pages.

FAUCAULT, A et RAOULT, J-F. Dictionnaire de géologie, 6iéme édition, DUNOD, 2005, 384 pages.

KECHIDI, Z, Application des analyses minéralogiques et géotechniques des schistes au glissement de terrain d'Ain el hammam, mémoire master à UMMTO Tizi Ouzou, 2010, 152 pages.

LCPC, 1985, Essai œdométrique, laboratoire centrale de ponts et des chaussées.

LCPC, 1987, Essai de cisaillement à la boite, laboratoire centrale de ponts et des chaussées.

MAGNAN, J, et MIEUSSENS, C. essai de compressibilité à l'œdomètre. LCPC, 1989

MAGNAN, J. Analyse graphique des courbes de consolidation œdométrique, LCPC, 1989.

MARTIN, P, Géologie appliquée au BTP, Groupe EYROLLES, 2010, 357 pages.

MARTIN, P, Géotechnique appliquée au BTP, Groupe EYROLLES, 2008, 397 pages.

N'GOLO, T, Les minéraux et les roches, ressources naturelles, QUEBEC ET MINES, 58 pages.

Norme AFNOR analyse granulométrique à sec après lavage [NF P94-056].

Norme AFNOR analyse granulométrique par sédimentation [NF P94- 057].

Norme AFNOR densité volumique des grains solides [NF P94-054].

Norme AFNOR densité volumique humide [NF P94- 053].

Norme AFNOR densité volumique sèche [NF P94-064].

Norme AFNOR essai au bleu de méthylène [NF P94 -068].

Norme AFNOR essai de cisaillement [NF P94- 71-1].

Norme AFNOR limites d'Atterberg [NF P94- 051].

Norme AFNOR tassement et consolidation à l'œdomètre [NF P94- 090-1].

Norme AFNOR teneur en eau [NF P94- 050].

OUTAYEB, S, Evaluation de la dégradation chimique des grains de schiste à l'aide de la notion de la dimension fractale, mémoire master à UMMTO Tizi Ouzou, 2015, 110 pages.

POMEROL, C et LAGABRIELLE, Y. Eléments de géologie 13iéme édition, DUNOD, 2005, 748 pages.

ROBITAILLE, V et TREMBLAY, D. Mécanique des sols, théorie et pratique, MODULO, 1997, 649 pages.

WEBOGRAPHIE

[1] Ain el hammam jeanyvesthorrignac.fr.wa_files.info_424_michelet.pdf.

[2]Ainelhammam.www/adsprogress/com.v1.docs.pdau.pdau_aeh_2011.rapport_pdau_a eh.

[3] http://www.etab.ac-caen.fr/discip/geologie/precamb/athis/schistes.htm

[4] http://www.geo.umass.edu/faculty/goncalves/TP6-roche_sed.pdf

[5] Http.www.lhce.lu.Chimie.Publications.PDF.2_roches. PDF.

[6] pdac.ca.docs.default-source.mining-matters---ttsp-documents, notions-de-fond-les roches-et-les-minéraux.

[7] https://ft.univ-tlemcen.dz/assets/uploads/pdf/departement/gc/houti/Chapitre-2-LES-MINERAUX-ET-LES-ROCHES-2.pdf

[8]http://www.gm.univ-montp2.fr/IMG/pdf/TP4-sedim.pdf.

[9]http://goliath.obspm.fr/documentsSAE/olympiades_internationales/IESO/prepa_fra ncaise_geologie/Origine_roches_sedimentaires.

[10]http://sfa.univ-poitiers.fr/geosciences/wp-content/uploads/sites/7/2016/02/TD-Meu-Le-metam -et-les-roches-m%C3%A9tamorphiques-2016.pdf

[11] https://fr.wikipedia.org/wiki/Schiste.

[12] https://fr.wikipedia.org/wiki/Schiste_bitumineux.

[13] https://fr.wikipedia.org/wiki/Ardoise.

[14] https://fr.wikipedia.org/wiki/Micaschiste.

[15] http://www.cosmovisions.com/schiste.htm

ANNEXES

tamis en mm	masse des refus en gr	masse des refus cumuclé	poucentage des refus cumulé %	tamisat cumulé en %
6,3	0	0	0	100
4	60,5	60,5	21,6071429	78,3928571
3,15	23,5	84	30	70
2	49,4	133,4	47,6428571	52,3571429
1,25	39,3	172,7	61,6785714	38,3214286
0,8	21,1	193,8	69,2142857	30,7857143
0,5	17	210,8	75,2857143	24,7142857
0,315	14	224,8	80,2857143	19,7142857
0,2	9	233,8	83,5	16,5
0,125	9	242,8	86,7142857	13,2857143
fend	37,2	279,6	99,8571429	0,14285714

1. Analyse granulométrique avant cisaillement

2. Essai de cisaillement sur le matériau à l'état initial (avant traitement)

Essai	de c	sisaillemer	nt avant tra	aitement (m	ateriau sa	ain)									
		11	par		2bar				3bar			4bar			
ΔL		ΔH	La	τ=Lax0,194	ΔH	La	τ=Lax0,194	ΔH	La	τ=Lax0,194/9	Bo (Kpa)	ΔH	La	τ=Lax0,194/	Sc (Kpa)
	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0		0	0	0	
0	,025	-0,01	23	0,124463	-0,01	10	0,054114	-0,007	24	0,129874		-0,001	25	0,135286	
	0,05	-0,03	62	0,336919	-0,03	65	0,353221	-0,02	70	0,380392		-0,02	72	0,391261	
0	,075	-0,04	118	0,643938	-0,05	112	0,611195	-0,03	132	0,720338		-0,05	140	0,763994	
	0,1	-0,04	140	0,767232	-0,06	160	0,876836	-0,05	193	1,057684		-0,08	205	1,123446	
0	1,125	-0,03	158	0,86956	-0,07	200	1,100709	-0,06	255	1,403404		-0,11	264	1,452936	
	0,15	-0,01	175	0,967236	-0,07	230	1,271225	-0,08	308	1,702336		-0,14	324	1,790769	
0),175	0,01	190	1,054649	-0,06	265	1,470959	-0,08	356	1,97608		-0,16	380	2,109299	
	0,2	0,04	202	1,126092	-0,05	290	1,616667	-0,07	402	2,241034		-0,19	431	2,402701	
0	,225	0,08	213	1,192554	-0,03	314	1,758038	-0,06	435	2,435498		-0,2	482	2,698644	
	0,25	0,12	221	1,242725	-0,01	330	1,855652	-0,04	466	2,620406		-0,2	526	2,957797	
0	,275	0,17	229	1,293333	0,02	352	1,988006	-0,02	490	2,767394		-0,19	568	3,207918	
	0,3	0,22	233	1,321696	0,06	366	2,07614	0,01	514	2,915673		-0,19	602	3,414854	
0	,325	0,28	237	1,350308	0,09	378	2,153656	0,03	529	3,013979		-0,18	634	3,612217	
	0,35	0,33	241	1,379174	0,13	386	2,208968	0,07	545	3,118879		-0,16	662	3,788437	
0	,375	0,38	243	1,3968	0,18	398	2,287763	0,1	556	3,19597		-0,14	685	3,937481	
	0,4	0,43	244	1,40881	0,23	410	2,367262	0,14	566	3,267976		-0,13	712	4,110952	
0	,425	0,48	244	1,415127	0,27	417	2,418475	0,18	576	3,340628		-0,09	730	4,233782	
	0,45	0,54	244	1,421502	0,32	419	2,441021	0,21	578	3,367327		-0,06	740	4,311111	
0	,475				0,36	422	2,469623	0,25	578	3,382564		-0,04	752	4,400845	
	0,5				0,41	425	2,498485	0,27	590	3,468485		-0,01	764	4,491394	
0	,525				0,45	426	2,515799	0,3	600	3,543379		0,02	779	4,600487	
	0,55				0,49	427	2,533272	0,33	610	3,61896		0,05	790	4,68685	
0	,575				0,53	428	2,550906	0,36	610	3,635637		0,08	798	4,756129	
	0,6				0,56	427	2,556728	0,39	613	3,670432		0,11	805	4,820062	
0	,625				0,57	426	2,562605	0,42	610	3,669457		0,15	812	4,884589	
	0,65				0,58	414	2,502056	0,43	608	3,674517		0,17	812	4,907414	
0	,675							0,44	605	3,673552		0,2	809	4,912238	
	0,7											0,21	805	4,911006	

3. analyse granulométrique après cisaillement (matériau sain)

analyse gra	analyse granulométrique après cisaillement 1 bar					analyse granulométrique après cisaillement 2 bars							
tomic on	massa das	masse des	poucentag	tamisat	tomic on	massa das	masse des	poucentag	tamisat				
tamsen	masse des	refus	e des refus	cumulé en	(amsen	masse des	refus	e des refus	cumulé en				
mm	rerus en gr	cumuclé	cumulé %	%	mm	rerus en gr	cumuclé	cumulé %	%				
6,3	0	0	0	100	6,3	0	0	0	100				
4	50,2	50,2	17,92857	82,07143	4	52,6	52,6	18,78571	81,21429				
3,15	28,4	78,6	28,07143	71,92857	3,15	26	78,6	28,07143	71,92857				
2	51,7	130,3	46,53571	53,46429	2	52,1	130,7	46,67857	53,32143				
1,25	35,9	166,2	59,35714	40,64286	1,25	35,5	166,2	59,35714	40,64286				
0,8	24,1	190,3	67,96429	32,03571	0,8	24,1	190,3	67,96429	32,03571				
0,5	15,5	205,8	73,5	26,5	0,5	15,3	205,6	73,42857	26,57143				
0,315	15,8	221,6	79,14286	20,85714	0,315	16,2	221,8	79,21429	20,78571				
0,2	7,9	229,5	81,96429	18,03571	0,2	8,3	230,1	82,17857	17,82143				
0,125	7,8	237,3	84,75	15,25	0,125	7,4	237,5	84,82143	15,17857				
fend	42,3	279,6	99,85714	0,142857	fend	42	279,5	99,82143	0,178571				
analyse gra	nulométriqu	e après cisai	llement 3 bai	rs	analyse gra	analyse granulométrique après cisaillement 4 bars							
tamis en	masse des	masse des	poucentag	tamisat	tamis on	masse des	masse des	poucentag	tamisat				
mm	refused ac	refus	e des refus	cumulé en	mm	refus en ar	refus	e des refus	cumulé en				
	icias erigi	cumuclé	cumulé %	×.		relasengi	cumuclé	cumulé %	×.				
6,3	0	0	0	100	6,3	0	0	0	100				
4	49,9	49,9	17,82143	82,17857	4	51,4	51,4	18,35714	81,64286				
3,15	28,1	78	27,85714	72,14286	3,15	25,2	76,6	27,35714	72,64286				
2	51,2	129,2	46,14286	53,85714	2	52,9	129,5	46,25	53,75				
1,25	38	167,2	59,71429	40,28571	1,25	35,8	165,3	59,03571	40,96429				
0,8	22,7	189,9	67,82143	32,17857	0,8	24,5	189,8	67,78571	32,21429				
0,5	15,5	205,4	73,35714	26,64286	0,5	16,1	205,9	73,53571	26,46429				
0,315	16,3	221,7	79,17857	20,82143	0,315	15,7	221,6	79,14286	20,85714				
0,2	8,1	229,8	82,07143	17,92857	0,2	8,1	229,7	82,03571	17,96429				
0,125	7,9	237,7	84,89286	15,10714	0,125	7,5	237,2	84,71429	15,28571				
food	41.6	279.3	99.75	0.25	fend	42.5	279.7	99.89286	0.107143				
Essai de (cisaillemen	t après	traitement eau 1 ièr	e série									
------------	-------------	---------	----------------------	---------	-----	--------------------	-------	------	-------------------	-------	-----	-------------	----------
	1b	ar		2bar				3bar		4	par		
۵L	ΔH	La	τ=Lax0,194/So (Kp Δl	1	La	τ=Lax0,194/So (Kpa	۵H	La	τ=Lax0,194/So (Kp	εΔH	La	τ=Lax0,194/	Sc (Kpa)
0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
0,025	0	67	0,362566248	-0,05	97	0,524909344	-0,07	80	0,432915	-0,07	140	0,757601	
0,05	-0,01	105	0,570588235	-0,08	155	0,842296919	-0,11	172	0,934678	-0,1	224	1,217255	
0,075	-0,01	140	0,763994374	-0,08	195	1,064135021	-0,14	232	1,266048	-0,13	282	1,538903	
0,1	0	170	0,931638418	-0,08	232	1,271412429	-0,16	280	1,534463	-0,16	330	1,808475	
0,125	0,02	186	1,023659574	-0,08	263	1,447432624	-0,18	323	1,777645	-0,17	370	2,036312	
0,15	0,05	202	1,116467236	-0,07	286	1,580740741	-0,2	361	1,995271	-0,18	409	2,26057	
0,175	0,08	217	1,204520744	-0,05	306	1,698540773	-0,2	397	2,203662	-0,19	449	2,492303	
0,2	0,12	235	1,310057471	-0,03	322	1,795057471	-0,18	427	2,380402	-0,19	484	2,698161	
0,225	0,17	246	1,377316017	0	332	1,858816739	-0,16	453	2,536277	-0,18	516	2,889004	
0,25	0,22	256	1,439536232	0,02	345	1,94	-0,14	478	2,687884	-0,17	546	3,070261	
0,275	0,27	268	1,513595342	0,05	355	2,004949054	-0,12	502	2,835167	-0,15	573	3,236157	
0,3	0,34	273	1,548596491	0,09	361	2,047777778	-0,09	520	2,949708	-0,13	592	3,358129	
0,325	0,4	278	1,583906021	0,13	372	2,119471366	-0,06	538	3,065257	-0,11	615	3,503965	
0,35	0,45	283	1,619528024	0,16	381	2,180353982	-0,03	553	3,164661	-0,09	637	3,645369	
0,375	0,53	285	1,638222222	0,2	385	2,213037037	0	568	3,264948	-0,06	657	3,776533	
0,4	0,58	289	1,668630952	0,23	390	2,251785714	0,04	575	3,31994	-0,04	674	3,891548	
0,425	0,65	292	1,693512706	0,27	395	2,290881913	0,08	582	3,375426	-0,02	686	3,978595	
0,45	0,71	296	1,724444444	0,31	398	2,318678679	0,12	590	3,437237	0,01	702	4,08973	
0,475	0,77	296	1,73224736	0,35	405	2,370135747	0,15	596	3,487903	0,03	708	4,143348	
0,5	0,83	297	1,746	0,39	410	2,41030303	0,18	604	3,550788	0,05	712	4,185697	
0,525	0,9	297	1,753972603	0,43	412	2,433120244	0,22	609	3,59653	0,08	710	4,192998	
0,55	0,98	292	1,73235474	0,46	410	2,432415902	0,25	615	3,648624	0,11	710	4,212232	
0,575	1,05	289	1,722457757	0,5	405	2,413824885	0,26	610	3,635637	0,13	710	4,231644	
0,6	1,06	286	1,712469136	0,53	404	2,419012346	0,28	604	3,616543	0,15	708	4,239259	
0,625										0,18	705	4,24093	

4. essai de cisaillement série 1 après traitement de 1 à 4bars (eau)

5. Analyse granulométrique après cisaillement série 1 (eau)

analyse gra	anulométriqu	ie après trait	ement 1 bar	eau	anal	analyse granulométrique après traitement 2 bars eau						
tamis on	massa das	masse des	poucenta	tamisat	tem	vic on	massa das	masse des	poucenta	tamisat		
tams en	refused as	refus	ge des	cumulé en	(and		refus en ar	refus	ge des	cumulé en		
	ierus en gr	cumuclé	refus	%			rerus en gr	cumuclé	refus	%		
6,3	0	0	0	100	6	6,3	0	0	0	100		
4	52,6	52,6	18,78571	81,21429		4	54	54	19,28571	80,71429		
3,15	21,7	74,3	26,53571	73,46429	3	,15	20,2	74,2	26,5	73,5		
2	48,2	122,5	43,75	56,25		2	48,1	122,3	43,67857	56,32143		
1,25	45,8	168,3	60,10714	39,89286	1,	,25	43,8	166,1	59,32143	40,67857		
0,8	21,3	189,6	67,71429	32,28571	0),8	21,2	187,3	66,89286	33,10714		
0,5	18,3	207,9	74,25	25,75	0),5	18,6	205,9	73,53571	26,46429		
0,315	15,3	223,2	79,71429	20,28571	0,	.315	14,1	220	78,57143	21,42857		
0,2	8,2	231,4	82,64286	17,35714	0),2	7,9	227,9	81,39286	18,60714		
0,125	8,3	239,7	85,60714	14,39286	0,	.125	8,1	236	84,28571	15,71429		
fend	40	279,7	99,89286	0,107143	fe	end	42,9	278,9	99,60714	0,392857		
analyse gra	anulométriqu	ie après trail	tement 3 bai	rseau	anal	analyse granulométrique après traitement 4 bars eau						
tomic on	massa das	masse des	poucenta	tamisat	tom	vic on	massa das	masse des	poucenta	tamisat		
tams en	refus en ar	refus	ge des	cumulé en	(and	nsen	refusee as	refus	ge des	cumulé en		
	reius en gr	cumuclé	refus	· · ·			reius en gr	cumuclé	refus	%		
6,3	0	0	0	100	- Ε	3,3	0	0	0	100		
4	51,1	51,1	18,25	81,75		4	52,5	52,5	18,75	81,25		
3,15	23,7	74,8	26,71429	73,28571	3	,15	18,9	71,4	25,5	74,5		
2	48,5	123,3	44,03571	55,96429		2	48,6	120	42,85714	57,14286		
1,25	42,4	165,7	59,17857	40,82143	1,	,25	44,5	164,5	58,75	41,25		
0,8	21,6	187,3	66,89286	33,10714	0),8	20,7	185,2	66,14286	33,85714		
0,5	18,9	206,2	73,64286	26,35714	0),5	18,7	203,9	72,82143	27,17857		
0,315	15,3	221,5	79,10714	20,89286	0,	.315	15,2	219,1	78,25	21,75		
0,2	7,7	229,2	81,85714	18,14286	0),2	7,8	226,9	81,03571	18,96429		
0,125	7	236,2	84,35714	15,64286	0,	125	7,8	234,7	83,82143	16,17857		
food	43.1	279.3	99.75	0.25	fe	end	42,8	277,5	99,10714	0,892857		

Essai de	cisaillem	ent après	traitemen	: phospha	ates 1 ière	série						
	1	bar		2bar				3bar		4b	ar	
ΔL	ΔH	La	τ=Lax0,194/	ΔH	La	τ=Lax0,194	ا ۲	La	τ=Lax0,194/Sc (Kpa)	ΔH	La	τ≈Lax0,194/Sc (Kpa)
0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
0,025	-0,03	55	0,297629	-0,01	80	0,432915	-0,01	85	0,459972	-0,01	90	0,487029
0,05	-0,04	122	0,662969	-0,04	150	0,815126	-0,04	190	1,032493	-0,05	220	1,195518
0,075	-0,03	157	0,856765	-0,05	200	1,091421	-0,06	255	1,391561	-0,07	320	1,746273
0,1	0	183	1,002881	-0,06	241	1,320734	-0,08	310	1,69887	-0,11	395	2,164689
0,125	0,03	203	1,11722	-0,05	276	1,518979	-0,1	350	1,926241	-0,13	450	2,476596
0,15	0,06	215	1,188319	-0,03	305	1,685755	-0,11	395	2,183191	-0,15	510	2,818803
0,175	0,1	230	1,276681	-0,01	331	1,8373	-0,12	435	2,414592	-0,16	555	3,080687
0,2	0,14	240	1,337931	0	355	1,979023	-0,11	465	2,592241	-0,17	604	3,367126
0,225	0,19	250	1,399711	0,03	372	2,082771	-0,08	500	2,799423	-0,17	635	3,555267
0,25	0,23	256	1,439536	0,04	391	2,198667	-0,05	525	2,952174	-0,16	667	3,750667
0,275	0,28	259	1,462766	0,06	405	2,287336	-0,02	553	3,123202	-0,14	698	3,942125
0,3	0,33	267	1,514561	0,09	420	2,382456	0	581	3,295731	-0,13	720	4,084211
0,325	0,38	272	1,549721	0,11	435	2,478414	0,03	605	3,44699	-0,12	736	4,193363
0,35	0,43	275	1,573746	0,13	450	2,575221	0,05	628	3,593864	-0,1	757	4,332094
0,375	0,48	278	1,597985	0,15	457	2,626904	0,07	653	3,753541	-0,08	782	4,495052
0,4	0,54	281	1,62244	0,17	466	2,690595	0,09	677	3,908869	-0,05	797	4,601726
0,425	0,59	284	1,647115	0,2	470	2,725859	0,11	698	4,048191	-0,03	817	4,738356
0,45	0,63	283	1,648709	0,22	475	2,767267	0,14	712	4,147988	0	830	4,835435
0,475	0,68	282	1,650317	0,25	480	2,80905	0,17	723	4,231131	0,03	846	4,95095
0,5	0,71	282	1,657818	0,26	482	2,833576	0,2	733	4,309152	0,05	858	5,044
0,525	0,75	281	1,659482	0,3	488	2,881948	0,22	740	4,370167	0,09	869	5,131994
0,55	0,76	278	1,649297	0,33	486	2,883303	0,24	745	4,419878	0,11	886	5,256391
0,575	0,76	278	1,656897	0,36	485	2,89063	0,28	745	4,440246	0,13	900	5,364055
0,6				0,4	483	2,892037	0,3	744	4,454815	0,16	915	5,478704
0,625				0,42	480	2,887442	0,32	741	4,457488	0,2	925	5,564341
0,65				0,44	484	2,925109	0,36	740	4,472274	0,24	940	5,680997
0,675				0,45	484	2,938842	0,4	735	4,462911	0,27	945	5,738028
0,7				0,47	482	2,940503	0,42	739	4,508365	0,33	952	5,807799
0,725				0,48	479	2,936051	0,46	735	4,505213	0,36	955	5,853712
0,75				0,5	474	2,919238	0,5	743	4,575937	0,42	959	5,906222
0,775							0,52	745	4,610207	0,46	964	5,965423
0,8							0,58	737	4,582628	0,5	962	5,981667
0,825							0,6	735	4,592271	0,55	957	5,979324
0.85							0.62	732	4,595728	0.58	957	6.00835
0.075							.,			0.00	055	0.025041
0,875										0,63	300	6,020041

6. Essai de cisaillement après traitement sérei 1 de 1 à 4bars (phosphates)

7. Analyse granulométrique après cisaillement sérei 1 (phosphates)

analyse gra	nulométrique	e après traite	ement 1 bar p	hosphates	analyse gra	alyse granulométrique après traitement 2 bars phospha					
tamis en	massa das	masse des	poucentag	tamisat	tamis en	massa das	masse des	poucentag	tamisat		
camb en	refus en ar	refus	e des refus	cumulé en	tamis en	refus en ar	refus	e des refus	cumulé en		
	ierus en gr	cumuclé	cumulé %	%		reids en gr	cumuclé	cumulé %	%		
6,3	0	0	0	100	6,3	0	0	0	100		
4	54,2	54,2	19,35714	80,64286	4	54,7	54,7	19,53571	80,46429		
3,15	19,9	74,1	26,46429	73,53571	3,15	22,1	76,8	27,42857	72,57143		
2	49,9	124	44,28571	55,71429	2	45,7	122,5	43,75	56,25		
1,25	44,3	168,3	60,10714	39,89286	1,25	45,2	167,7	59,89286	40,10714		
0,8	20,5	188,8	67,42857	32,57143	0,8	20,6	188,3	67,25	32,75		
0,5	18,2	207	73,92857	26,07143	0,5	17,6	205,9	73,53571	26,46429		
0,315	15	222	79,28571	20,71429	0,315	15,3	221,2	79	21		
0,2	8,1	230,1	82,17857	17,82143	0,2	8,6	229,8	82,07143	17,92857		
0,125	6,1	236,2	84,35714	15,64286	0,125	6,2	236	84,28571	15,71429		
fend	43,2	279,4	99,78571	0,214286	fend	42,1	278,1	99,32143	0,678571		
analyse gra	nulométrique	e après traite	ement 3 bars	phosphates	analyse gra	anulométriqu	e après traite	ment 4 bars	phosphates		
tomic on	massa das	masse des	poucentag	tamisat	tomic on	massa das	masse des	poucentag	tamisat		
tamsen	masse des	refus	e des refus	cumulé en	tamis en	masse des	refus	e des refus	cumulé en		
	ieius en gi	cumuclé	cumulé %	%		reius en gr	cumuclé	cumulé %	%		
6,3	0	0	0	100	6,3	0	0	0	100		
4	53,7	53,7	19,17857	80,82143	4	56,1	56,1	20,03571	79,96429		
3,15	21,9	75,6	27	73	3,15	22,6	78,7	28,10714	71,89286		
2	38,8	114,4	40,85714	59,14286	2	42,9	121,6	43,42857	56,57143		
1,25	42,8	157,2	56,14286	43,85714	1,25	46,2	167,8	59,92857	40,07143		
0,8	20,1	177,3	63,32143	36,67857	0,8	19,2	187	66,78571	33,21429		
0,5	19,9	197,2	70,42857	29,57143	0,5	17,1	204,1	72,89286	27,10714		
0,315	15,2	212,4	75,85714	24,14286	0,315	15,8	219,9	78,53571	21,46429		
0,2	8,6	221	78,92857	21,07143	0,2	8,9	228,8	81,71429	18,28571		
0,125	8,9	229,9	82,10714	17,89286	0,125	6,3	235,1	83,96429	16,03571		
fend	40,3	270,2	96,5	3,5	fend	42,9	278	99,28571	0,714286		

8. Essai de cisaillement après traitement série 1 de 1 à 4bars (détergents)

Essai de	cisaille	ement après tra	itement Détergen	re série										
		1bar			2 bar			3bar				4bar		
ΔL	ΔH	La	τ=Lax0,194/Sc (Kpa	ΔH	La	τ≈Lax0,	IΔH	La	τ=Lax0,19	14/Sc (K	ΔH	La	τ=Lax0	t≂Lax0,194/Sc (Kpa)
	0 0	0	0	0	0	0	0	0	0		0	0	0	
0,02	5 -0,03	65	0,351743375	-0,05	92	0,4979	-0,05	90	0,487		-0,05	145	0,785	
0,0!	-0,04	105	0,570588235	-0,07	142	0,7717	-0,09	172	0,935		-0,1	225	1,223	
0,07	-0,02	130	0,709423347	-0,08	182	0,9932	-0,12	232	1,266		-0,15	285	1,555	
0,	1 0	152	0,83299435	-0,08	208	1,1399	-0,14	275	1,507		-0,17	337	1,847	
0,129	5 0,03	169	0,930099291	-0,08	238	1,3098	-0,16	308	1,695		-0,19	380	2,091	
0,1	0,06	184	1,016980057	-0,08	260	1,437	-0,18	340	1,879		-0,22	418	2,31	
0,175	5 0,1	195	1,082403433	-0,07	278	1,5431	-0,18	364	2,02		-0,24	450	2,498	
0,3	2 0,14	206	1,148390805	-0,06	295	1,6445	-0,19	385	2,146		-0,26	482	2,687	
0,22	5 0,19	216	1,209350649	-0,05	308	1,7244	-0,2	408	2,284		-0,27	504	2,822	
0,2	5 0,23	224	1,259594203	-0,03	320	1,7994	-0,21	427	2,401		-0,29	550	3,093	
0,27	0,28	230	1,298981077	-0,01	324	1,8299	-0,22	445	2,513		-0,3	585	3,304	
0,3	0,33	235	1,333040936	0,02	337	1,9116	-0,21	465	2,638		-0,31	615	3,489	
0,32	0,38	240	1,367400881	0,05	341	1,9428	-0,2	483	2,752		-0,31	640	3,646	
0,3	0,43	244	1,396342183	0,08	345	1,9743	-0,18	498	2,85		-0,3	662	3,788	
0,37	0,48	246	1,414044444	0,11	351	2,0176	-0,16	510	2,932		-0,28	680	3,909	
0,	0,54	248	1,431904762	0,14	353	2,0382	-0,14	527	3,043		-0,25	700	4,042	
0,42	0,59	250	1,449925262	0,17	357	2,0705	-0,1	535	3,103		-0,22	708	4,106	
0,4	5 0,63	251	1,462282282	0,2	361	2,1031	-0,07	539	3,14		-0,18	727	4,235	
0,475	5 0,68	255	1,492307692	0,23	365	2,136	-0,04	545	3,189		-0,14	742	4,342	
0,9	5 0,71	255	1,499090909	0,26	366	2,1516	-0,01	550	3,233		-0,1	754	4,433	
0,52	0,75	260	1,535464231	0,29	368	2,1733	0,02	560	3,307		-0,07	757	4,471	
0,5	0,76	261	1,548440367	0,32	368	2,1832	0,05	564	3,346		-0,03	760	4,509	
0,57	5 0,79	258	1,537695853	0,35	365	2,1754	0,08	566	3,373		0	761	4,536	
0,0	6 0,8	257	1,53882716	0,38	365	2,1855	0,1	567	3,395		0,03	762	4,563	
0,62	0,82	256	1,539968992	0,405	365	2,1957	0,12	567	3,411		0,06	767	4,614	
0,65	5			0,43	366	2,212	0,15	567	3,427		0,08	765	4,623	
0,67	5			0,46	364	2,2102	0,18	568	3,449		0,11	764	4,639	
0,1	,			0,48	364	2,2206	0,2	571	3,483		0,15	768	4,685	
0,72	5			0,5	358	2,1944	0,23	575	3,524		0,18	765	4,689	
0,75	5			0,52	358	2,2048	0,26	574	3,535		0,21	769	4,736	
0,77	5						0,28	570	3,527		0,23	765	4,734	
0,8	3						0,3	569	3,538		0,25	764	4,751	
0,82	5										0,29	763	4,767	
0,8	5										0,33	764	4,797	
0,87	5										0,37	760	4,795	

9. Analyse granulométrique après cisaillement série 1 détergents

analyse gra	anulométriqu	ie après trait	ement 1 bar	détergents		analyse gra	tement 2 bai	rs détergents		
tamis en mm	masse des refus en gr	masse des refus cumuclé	poucenta ge des refus	tamisat cumulé en %		tamis en mm	masse des refus en gr	masse des refus cumuclé	poucenta ge des refus	tamisat cumulé en %
6,3	0	0	0	100		6,3	0	0	0	100
4	53,4	53,4	19,07143	80,92857		4	53,3	53,3	19,03571	80,96429
3,15	20,3	73,7	26,32143	73,67857		3,15	24,1	77,4	27,64286	72,35714
2	45,2	118,9	42,46429	57,53571		2	46,2	123,6	44,14286	55,85714
1,25	47,3	166,2	59,35714	40,64286		1,25	46,5	170,1	60,75	39,25
0,8	19,7	185,9	66,39286	33,60714		0,8	19,9	190	67,85714	32,14286
0,5	17,9	203,8	72,78571	27,21429		0,5	17,1	207,1	73,96429	26,03571
0,315	15,3	219,1	78,25	21,75		0,315	15,2	222,3	79,39286	20,60714
0,2	8,9	228	81,42857	18,57143		0,2	7,9	230,2	82,21429	17,78571
0,125	7,6	235,6	84,14286	15,85714		0,125	6,6	236,8	84,57143	15,42857
fend	42,6	278,2	99,35714	0,642857		fend	40,5	277,3	99,03571	0,964286
analyse gra	anulométriqu	ie après trait	ement 3 bai	s détergent:	analyse granulométrique après traitement 4 bars déterge					

tamis en mm	masse des refus en gr	masse des refus cumuclé	poucenta ge des refus	tamisat cumulé en %	tamis en mm	masse des refus en gr	masse des refus cumuclé	poucenta ge des refus	tamisat cumulé en %
6,3	0	0	0	100	6,3	0	0	0	100
4	54,5	54,5	19,46429	80,53571	4	54,8	54,8	19,57143	80,42857
3,15	26,7	81,2	29	71	3,15	23,2	78	27,85714	72,14286
2	46,3	127,5	45,53571	54,46429	2	45,2	123,2	44	56
1,25	39,1	166,6	59,5	40,5	1,25	41,3	164,5	58,75	41,25
0,8	21,1	187,7	67,03571	32,96429	0,8	19,4	183,9	65,67857	34,32143
0,5	17,4	205,1	73,25	26,75	0,5	17,4	201,3	71,89286	28,10714
0,315	15,8	220,9	78,89286	21,10714	0,315	15,1	216,4	77,28571	22,71429
0,2	8,9	229,8	82,07143	17,92857	0,2	8,8	225,2	80,42857	19,57143
0,125	7,9	237,7	84,89286	15,10714	0,125	6,6	231,8	82,78571	17,21429
fend	40,8	278,5	99,46429	0,535714	fend	46,4	278,2	99,35714	0,642857

10. Essai de cisaillement après traitement sérei 1 de 1 à 4bars (sulfates)

Essai de	sai de <mark>cisaillement après traitemen<mark>t Sulfate</mark>s</mark>			1 ière sé	ière série							
	1	bar			2 bai	r		3bar		4bar		
ΔL	ΔH	La	τ=Lax0,194	ΔH	La	τ=Lax0,194/	ΔH	La	τ≈Lax0,194/Sc (Kpa)	∆H La		τ=Lax0,194/Sc (Kpa)
0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
0,025	-0,03	45	0,243515	-0,06	63	0,340921	-0,08	100	0,541144	-0,04	110	0,595258
0,05	-0,04	75	0,407563	-0,09	110	0,597759	-0,11	155	0,842297	-0,09	185	1,005322
0,075	-0,05	101	0,551167	-0,1	143	0,780366	-0,14	195	1,064135	-0,14	265	1,446132
0,1	-0,04	122	0,668588	-0,09	178	0,97548	-0,16	235	1,287853	-0,17	320	1,753672
0,125	-0,02	133	0,731972	-0,08	205	1,128227	-0,18	270	1,485957	-0,21	372	2,047319
0,15	0,01	150	0,82906	-0,05	227	1,254644	-0,19	303	1,674701	-0,24	420	2,321368
0,175	0,04	161	0,893677	-0,03	247	1,371044	-0,19	333	1,848412	-0,25	460	2,553362
0,2	0,08	173	0,964425	0,01	267	1,488448	-0,18	356	1,984598	-0,27	500	2,787356
0,225	0,12	181	1,013391	0,04	284	1,590072	-0,18	380	2,127561	-0,29	533	2,984185
0,25	0,17	186	1,045913	0,08	292	1,641971	-0,17	395	2,221159	-0,3	574	3,22771
0,275	0,21	192	1,084367	0,12	303	1,711266	-0,15	410	2,315575	-0,29	611	3,450771
0,3	0,27	196	1,111813	0,16	315	1,786842	-0,14	425	2,410819	-0,28	650	3,687135
0,325	0,33	199	1,133803	0,18	332	1,891571	-0,1	436	2,484112	-0,28	679	3,868605
0,35	0,37	204	1,167434	0,24	344	1,968614	-0,07	455	2,603835	-0,26	700	4,0059
0,375	0,43	208	1,195615	0,27	350	2,011852	-0,05	465	2,672889	-0,24	732	4,207644
0,4	0,48	211	1,218274	0,32	360	2,078571	-0,03	480	2,771429	-0,23	752	4,341905
0,425	0,51	216	1,252735	0,36	366	2,122691	0	484	2,807055	-0,19	770	4,46577
0,45	0,56	217	1,264204	0,4	368	2,143904	0,02	495	2,883784	-0,18	785	4,573273
0,475	0,6	215	1,25822	0,45	371	2,171161	0,05	498	2,914389	-0,14	800	4,68175
0,5	0,64	216	1,269818	0,48	375	2,204545	0,07	503	2,95703	-0,12	812	4,773576
0,525	0,68	216	1,275616	0,53	379	2,238234	0,09	510	3,011872	-0,08	827	4,883957
0,55	0,71	217	1,287401	0,58	380	2,254434	0,12	514	3,049419	-0,04	839	4,977554
0,575	0,75	215	1,281413	0,62	376	2,240983	0,14	516	3,075392	-0,02	842	5,018372
0,6	0,77	216	1,293333	0,65	381	2,281296	0,16	517	3,095617	0,01	847	5,071543
0,625	0,8	215	1,293333	0,7	382	2,297922	0,18	515	3,097984	0,04	856	5,149271
0,65	0,84	217	1,311464	0,73	378	2,284486	0,21	513	3,100374	0,07	861	5,203551
0,675	0,89	220	1,335837	0,77	378	2,295211	0,24	512	3,108858	0,1	863	5,240125
0,7	0,92	220	1,342138	0,81	379	2,312138	0,25	513	3,129623	0,13	867	5,289245
0,725	0,96	222	1,360758	0,84	380	2,329226	0,27	508	3,113807	0,16	865	5,302054
0,75	0,99	222	1,367238	0,85	374	2,303365	0,29	505	3,110159	0,19	863	5,314984
0,775	1	224	1,386156	0,86	374	2,314386	0,32	504	3,118852	0,21	864	5,346603
0,8	1,02	215	1,336859	0,88	373	2,319295	0,35	504	3,133846	0,23	870	5,409615
0,825							0,36	504	3,148986	0,25	870	5,435749
0,85										0,27	870	5,462136
0,875										0,29	872	5,501398
0.9										0.3	872	5.528366

11. Analyse granulométrique après cisaillement série 1 sulfates

inalyse gr	anulométriqu	ie après trait	ement 1 bar	sulfates	analyse gr	anulométriqu	ie après trail	ement 2 ba	rs sulfates
tamis en mm	masse des refus en gr	masse des refus cumuclé	poucenta ge des refus	tamisat cumulé en %	tamis en mm	masse des refus en gr	masse des refus cumuclé	poucenta ge des refus	tamisat cumulé ei %
6,3	0	0	0	100	6,3	0	0	0	100
4	43,9	43,9	15,67857	84,32143	4	50,6	50,6	18,07143	81,9285
3,15	19,4	63,3	22,60714	77,39286	3,15	22,8	73,4	26,21429	73,7857
2	41,8	105,1	37,53571	62,46429	2	48,3	121,7	43,46429	56,5357
1,25	38,7	143,8	51,35714	48,64286	1,25	43,6	165,3	59,03571	40,9642
0,8	18,1	161,9	57,82143	42,17857	0,8	22,3	187,6	67	33
0,5	15,5	177,4	63,35714	36,64286	0,5	18	205,6	73,42857	26,5714
0,315	13,1	190,5	68,03571	31,96429	0,315	16,2	221,8	79,21429	20,7857
0,2	6,7	197,2	70,42857	29,57143	0,2	8,4	230,2	82,21429	17,7857
0,125	6,7	203,9	72,82143	27,17857	0,125	8	238,2	85,07143	14,9285
fend	34,6	238,5	85,17857	14,82143	fend	41,3	279,5	99,82143	0,17857
inalyse gr	anulométriqu	ie après trait	ement 3 ba	rs sulfates	analyse gr	anulométriqu	ie après trail	ement 4 ba	rs sulfates
tamis en mm	masse des refus en gr	masse des refus cumuclé	poucenta ge des refus	tamisat cumulé en %	tamis en mm	masse des refus en gr	masse des refus cumuclé	poucenta ge des refus	tamisat cumulé e %
6,3	0	0	0	100	6,3	0	0	0	100
4	52,5	52,5	18,75	81,25	4	51,7	51,7	18,46429	81,5357
3,15	21,5	74	26,42857	73,57143	3,15	21,8	73,5	26,25	73,75
2	48	122	43,57143	56,42857	2	47,2	120,7	43,10714	56,8928
1,25	45,7	167,7	59,89286	40,10714	1,25	45,4	166,1	59,32143	40,6785
0,8	20,7	188,4	67,28571	32,71429	0,8	20,7	186,8	66,71429	33,2857
0,5	19,1	207,5	74,10714	25,89286	0,5	18,6	205,4	73,35714	26,6428
0,315	14,2	221,7	79,17857	20,82143	0,315	15,2	220,6	78,78571	21,2142
0,2	8,8	230,5	82,32143	17,67857	0,2	8	228,6	81,64286	18,3571
0.400	7,8	238,3	85,10714	14,89286	0,125	7,8	236,4	84,42857	15,5714
0,125									

12. Essai de cisaillement après traitement série 2 Eau

Essai de	cisailleme	nt après tr	raitement ea	u 2 ième	série							
	1	bar		2bar				3bar		4ba	ir 👘	
ΔL	ΔH	La	t=Lax0,194752	ιH	La	τ=Lax0,194/	ΔH	La	τ=Lax0,194/Sc (Kpa)	ΔH	La	τ≈Lax0,194/Sc (Kpa)
0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
0,025	-0,02	75	0,4058577	-0,02	65	0,3517434	-0,03	140	0,7576011	-0,03	90	0,4870293
0,05	-0,03	116	0,6303641	-0,05	149	0,8096919	-0,06	221	1,2009524	-0,06	195	1,0596639
0,075	-0,02	142	0,7749086	-0,06	206	1,1241632	-0,08	270	1,4734177	-0,09	275	1,5007032
0,1	-0,01	168	0,920678	-0,06	249	1,3645763	-0,095	312	1,7098305	-0,11	343	1,8797175
0,125	0,02	187	1,0291631	-0,05	282	1,552	-0,105	354	1,9482553	-0,12	400	2,2014184
0,15	0,05	208	1,1496296	-0,04	308	1,7023362	-0,11	390	2,1555556	-0,13	452	2,4982336
0,175	0,1	219	1,2156223	-0,03	338	1,876166	-0,095	421	2,3368813	-0,13	491	2,7254363
0,2	0,15	229	1,2766092	0	364	2,0291954	-0,08	450	2,5086207	-0,13	533	2,9713218
0,225	0,2	240	1,3437229	0,03	385	2,1555556	-0,04	484	2,7098413	-0,12	570	3,191342
0,25	0,25	249	1,4001739	0,06	403	2,2661449	-0,01	505	2,8397101	-0,11	610	3,4301449
0,275	0,3	255	1,4401747	0,1	422	2,3833479	0,03	524	2,9594178	-0,09	645	3,6427948
0,3	0,36	259	1,4691813	0,15	436	2,4732164	0,06	535	3,0347953	-0,06	678	3,8459649
0,325	0,42	264	1,504141	0,2	448	2,5524816	0,11	550	3,133627	-0,04	705	4,0167401
0,35	0,49	270	1,5451327	0,26	454	2,5981121	0,15	559	3,1989971	-0,01	733	4,1947493
0,375	0,55	271	1,5577481	0,3	458	2,6326519	0,2	565	3,2477037	0,03	754	4,3341037
0,4	0,62	272	1,5704762	0,35	469	2,7079167	0,24	567	3,27375	0,07	775	4,4747024
0,425	0,67	268	1,5543199	0,41	474	2,7490583	0,29	575	3,3348281	0,11	791	4,5875635
0,45	0,73	265	1,5438438	0,46	475	2,7672673	0,33	580	3,378979	0,15	805	4,6897898
0,475	0,77	258	1,5098643	0,51	476	2,785641	0,39	576	3,3708597	0,19	820	4,7987934
0,5				0,55	476	2,798303	0,44	573	3,3685455	0,24	835	4,9087879
0,525				0,58	477	2,8169863	0,49	570	3,36621	0,28	845	4,9902588
0,55				0,64	473	2,8061774	0,53	566	3,3579205	0,33	852	5,0546789
0,575				0,67	474	2,8250691		560	3,3376344	0,38	858	5,1137327
0,6				0,7	476	2,8501235				0,42	865	5,179321
0,625				0,74	476	2,8633798				0,45	870	5,2334884
0,65				0,76	467	2,8223676				0,49	875	5,288162
0,675					459	2,7870423				0,52	879	5,337277
0,7					455	2,7757862				0,57	886	5,4051572
0,725										0,6	892	5,4675513
0,75										0,64	899	5,5366984
0,775										0,67	901	5,5755662
0,8										0,73	901	5,6023718
0.825										0.76	891	5 5669565

13. Analyse granulométrique après cisaillement série 2 Eau

analyse gra	nulométrique	e après traite	ment 1 bar e	au	analyse gr	analyse granulométrique après traitement 2 bars eau				
tamis en	masse des	masse des	poucentag	tamisat	tamis en	masse des	masse des	poucentag	tamisat	
mm	refused or	refus	e des refus	cumulé en		refused at	refus	e des refus	cumulé en	
	rends en gr	cumuclé	cumulé %	~		i ci dis ci i gi	cumuclé	cumulé %	~	
6,3	0	0	0	100	6,3	0	0	0	100	
4	54,1	54,1	19,32143	80,67857	4	52,8	52,8	18,85714	81,14286	
3,15	23,8	77,9	27,82143	72,17857	3,15	24,1	76,9	27,46429	72,53571	
2	46,5	124,4	44,42857	55,57143	2	44,5	121,4	43,35714	56,64286	
1,25	44	168,4	60,14286	39,85714	1,25	44,8	166,2	59,35714	40,64286	
0,8	22,7	191,1	68,25	31,75	0,8	21,5	187,7	67,03571	32,96429	
0,5	17	208,1	74,32143	25,67857	0,5	17,6	205,3	73,32143	26,67857	
0,315	10,2	218,3	77,96429	22,03571	0,315	15,2	220,5	78,75	21,25	
0,2	10,6	228,9	81,75	18,25	0,2	9	229,5	81,96429	18,03571	
0,125	7,2	236,1	84,32143	15,67857	0,125	7,1	236,6	84,5	15,5	
fend	41	277,1	98,96429	1,035714	fend	41,5	278,1	99,32143	0,678571	
analyse gra	nulométrique	e après traite	ement 3 bars	eau	analyse gr	anulométrique	e après traite	ement 4 bars	eau	
analyse gra	nulométrique	e après traite masse des	ement 3 bars poucentag	eau tamisat	analyse gra	anulométrique	e après traite masse des	ement 4 bars poucentag	eau tamisat	
analyse gra tamis en	nulométrique masse des	e après traite masse des refus	ement 3 bars poucentag e des refus	eau tamisat cumulé en	analyse gra tamis en	anulométrique masse des	e après traite masse des refus	ement 4 bars poucentag e des refus	eau tamisat cumulé en	
analyse gra tamis en mm	nulométrique masse des refus en gr	e après traite masse des refus cumuclé	ment 3 bars poucentag e des refus cumulé %	eau tamisat cumulé en %	analyse gra tamis en mm	anulométrique masse des refus en gr	e après traite masse des refus cumuclé	ement 4 bars poucentag e des refus cumulé %	eau tamisat cumulé en %	
analyse gra tamis en mm 6,3	nulométrique masse des refus en gr 0	e après traite masse des refus cumuclé 0	ment 3 bars poucentag e des refus cumulé % 0	eau tamisat cumulé en % 100	analyse gr. tamis en mm 6,3	anulométriqu masse des refus en gr 0	e après traite masse des refus cumuclé 0	ement 4 bars poucentag e des refus cumulé % 0	eau tamisat cumulé en % 100	
analyse gra tamis en mm 6,3 4	nulométrique masse des refus en gr 0 54,5	e après traite masse des refus cumuclé 0 54,5	ment 3 bars poucentag e des refus cumulé % 0 19,46429	eau tamisat cumulé en % 100 80,53571	analyse gr. tamis en mm 6,3 4	anulométrique masse des refus en gr 0 56,2	e après traite masse des refus cumuclé 0 56,2	ment 4 bars poucentag e des refus cumulé % 0 20,07143	eau tamisat cumulé en % 100 79,92857	
analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15	nulométrique masse des refus en gr 0 54,5 25	e après traite masse des refus cumuclé 0 54,5 79,5	ment 3 bars poucentag e des refus cumulé % 0 19,46429 28,39286	eau tamisat cumulé en % 100 80,53571 71,60714	analyse gr. tamis en mm 6,3 4 3,15	anulométrique masse des refus en gr 0 56,2 21,3	e après traite masse des refus cumuclé 0 56,2 77,5	ment 4 bars poucentag e des refus cumulé % 0 20,07143 27,67857	eau tamisat cumulé en % 100 79,92857 72,32143	
analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15 2	nulométrique masse des refus en gr 0 54,5 25 45,7	e après traite masse des refus cumuclé 0 54,5 79,5 125,2	ment 3 bars poucentag e des refus cumulé % 0 19,46429 28,39286 44,71429	eau tamisat cumulé en % 100 80,53571 71,60714 55,28571	analyse gr. tamis en mm 6,3 4 3,15 2	anulométrique masse des refus en gr 0 56,2 21,3 43,8	e après traite masse des refus cumuclé 0 56,2 77,5 121,3	ment 4 bars poucentag e des refus cumulé % 0 20,07143 27,67857 43,32143	eau tamisat cumulé en % 100 79,92857 72,32143 56,67857	
analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15 2 1,25	nulométrique masse des refus en gr 0 54,5 25 45,7 42,7	e après traite masse des refus cumuclé 0 54,5 79,5 125,2 167,9	ment 3 bars poucentag e des refus cumulé % 0 19,46429 28,39286 44,71429 59,96429	eau tamisat cumulé en % 100 80,53571 71,60714 55,28571 40,03571	analyse gr. tamis en mm 6,3 4 3,15 2 1,25	anulométrique masse des refus en gr 0 56,2 21,3 43,8 47,4	e après traite masse des refus cumuclé 0 56,2 77,5 121,3 168,7	ment 4 bars poucentag e des refus cumulé % 0 20,07143 27,67857 43,32143 60,25	eau tamisat cumulé en % 100 79,92857 72,32143 56,67857 39,75	
analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15 2 1,25 0,8	nulométrique masse des refus en gr 0 54,5 25 45,7 42,7 20,8	e après traite masse des refus cumuclé 0 54,5 79,5 125,2 167,9 188,7	ment 3 bars poucentag e des refus cumulé % 0 19,46429 28,39286 44,71429 59,96429 67,39286	eau tamisat cumulé en % 100 80,53571 71,60714 55,28571 40,03571 32,60714	analyse gr. tamis en mm 6,3 4 3,15 2 1,25 0,8	masse des refus en gr 0 56,2 21,3 43,8 47,4 19,6	e après traite masse des refus cumuclé 0 56,2 77,5 121,3 168,7 188,3	ment 4 bars poucentag e des refus cumulé % 0 20,07143 27,67857 43,32143 60,25 67,25	eau tamisat cumulé en % 100 79,92857 72,32143 56,67857 39,75 32,75	
analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15 2 1,25 0,8 0,5	nulométrique masse des refus en gr 0 54,5 25 45,7 42,7 42,7 20,8 18,1	e après traite masse des refus cumuclé 0 54,5 79,5 125,2 125,2 167,9 188,7 206,8	ment 3 bars poucentag e des refus cumulé % 0 19,46429 28,39286 44,71429 59,96429 67,39286 73,85714	eau tamisat cumulé en % 100 80,53571 71,60714 55,28571 40,03571 32,60714 26,14286	analyse gr. tamis en mm 6,3 4 3,15 2 1,25 0,8 0,5	masse des refus en gr 0 56,2 21,3 43,8 47,4 13,6 16,7	e après traite masse des refus cumuclé 0 56,2 77,5 121,3 168,7 188,3 205	rment 4 bars poucentag e des refus cumulé % 0 20,07143 27,67857 43,32143 60,25 67,25 73,21429	eau tamisat cumulé en % 100 79,92857 72,32143 56,67857 39,75 32,75 26,78571	
analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15 2 1,25 0,8 0,5 0,315	nulométrique masse des refus en gr 0 54,5 25 45,7 42,7 20,8 18,1 14,6	e après traite masse des refus cumuclé 0 54,5 79,5 125,2 167,9 188,7 206,8 221,4	ment 3 bars poucentag e des refus cumulé % 0 19,46429 28,39286 44,71429 59,96429 67,39286 67,39286 73,85714 79,07143	eau tamisat cumulé en % 100 80,53571 71,60714 55,28571 40,03571 32,60714 26,14286 20,92857	analyse gr. tamis en mm 6,3 4 3,15 2 1,25 0,8 0,5 0,315	nulométrique masse des refus en gr 0 56,2 21,3 43,8 47,4 19,6 16,7 13,8	e après traite masse des refus cumuclé 0 56,2 77,5 121,3 168,7 188,3 205 218,8	ment 4 bars poucentag e des refus cumulé % 0 20,07143 27,67857 43,32143 60,25 67,25 73,21429 78,14286	eau tamisat cumulé en % 100 79,92857 72,32143 56,67857 39,75 32,75 26,78571 21,85714	
analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15 2 1,25 0,8 0,5 0,5 0,315 0,2	nulométrique masse des refus en gr 0 54,5 25 45,7 42,7 20,8 18,1 14,6 8,5	e après traite masse des refus cumuclé 0 54,5 79,5 125,2 167,9 188,7 206,8 221,4 229,9	ment 3 bars poucentag e des refus cumulé % 0 19,46429 28,39286 44,71429 59,96429 67,39286 73,85714 79,07143 82,10714	eau tamisat cumulé en % 100 80,53571 71,60714 55,28571 40,03571 32,60714 26,1428 20,92857 17,89286	analyse gr. tamis en mm 6,3 4 3,15 2 1,25 0,8 0,5 0,315 0,2	anulométrique masse des refus en gr 0 56,2 21,3 43,8 47,4 19,6 16,7 13,8 8,3	e après traite masse des refus cumuclé 0 56,2 77,5 121,3 168,7 188,3 205 218,8 227,1	rment 4 bars poucentag e des refus cumulé % 0 20,07143 27,67857 43,32143 60,25 67,25 73,21429 78,14286 81,10714	eau tamisat cumulé en % 100 79,92857 72,32143 56,67857 39,75 32,75 26,78571 21,85714 18,89286	
analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15 2 1,25 0,8 0,5 0,5 0,5 0,315 0,2 0,125	nulométrique masse des refus en gr 0 54,5 25 45,7 42,7 20,8 18,1 14,6 8,5 7,1	e après traite masse des refus cumuclé 0 54,5 79,5 125,2 167,9 188,7 206,8 221,4 229,9 237	ment 3 bars poucentag e des refus cumulé % 0 19,46429 28,39286 44,71429 59,96429 67,39286 73,85714 79,07143 82,10714 84,64286	eau tamisat cumulé en % 100 80,53571 71,60714 55,28571 40,03571 32,60714 26,14286 20,92857 17,89286 15,35714	analyse gr. tamis en mm 6,3 4 3,15 2 1,25 0,8 0,5 0,315 0,2 0,125	anulométrique masse des refus en gr 0 56,2 21,3 43,8 47,4 19,6 16,7 13,8 8,3 4,5	e après traite masse des refus cumuclé 0 56,2 77,5 121,3 168,7 188,3 205 218,8 227,1 231,6	rment 4 bars poucentag e des refus cumulé % 0 20,07143 27,67857 43,32143 60,25 67,25 73,21429 78,14286 81,10714 82,71429	eau tamisat oumulé en % 100 79,92857 72,32143 56,67857 39,75 32,75 26,78571 21,8571 18,89286 17,28571	

14. Résultats de cisaillement après traitement série 2 phosphates

Essai de	e cisailleme	nt après tr	aitement p	hosphate	s 2 ième si	rie							
	1	bar		2bar				3bar		4b.	ar		
ΔL	ΔH	La	t=Lax0,194/	ΔH	La	τ=Lax0,194/	ΔV	La	τ=Lax0,194/Sc (Kpa)	ΔV	La	τ=Lax0,194/9	Sc (Kpa)
	0 0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
0,02	5 -0,015	45	0,2435146	-0,02	100	0,5411437	-0,01	55	0,297629	-0,01	120	0,6493724	
0,0	5 -0,03	105	0,5705882	-0,05	165	0,8966387	-0,04	175	0,9509804	-0,05	210	1,1411765	
0,07	5 -0,025	140	0,7639944	-0,06	210	1,1459916	-0,09	255	1,3915612	-0,08	270	1,4734177	
0	,1 -0,01	165	0,9042373	-0,06	243	1,3316949	-0,14	305	1,6714689	-0,12	315	1,7262712	
0,12	5 0,02	185	1,018156	-0,05	275	1,5134752	-0,16	350	1,9262411	-0,15	358	1,9702695	
0,1	5 0,05	205	1,1330484	-0,04	299	1,6525926	-0,18	392	2,1666097	-0,17	400	2,2108262	
0,17	5 0,08	222	1,2322747	-0,01	316	1,7540486	-0,19	427	2,370186	-0,18	430	2,3868383	
0	2 0,12	236	1,3156322	0,02	336	1,8731034	-0,2	460	2,5643678	-0,19	460	2,5643678	
0,22	5 0,16	248	1,3885137	0,04	355	1,9875902	-0,2	490	2,7434343	-0,2	495	2,7714286	
0,2	5 0,22	255	1,433913	0,07	371	2,0862029	-0,2	520	2,924058	-0,21	525	2,9521739	
0,27	5 0,27	261	1,4740611	0,1	385	2,1743814	-0,19	545	3,0780204	-0,22	560	3,1627365	
0	3 0,31	263	1,4918713	0,14	400	2,2690058	-0,17	570	3,2333333	-0,2	590	3,3467836	
0,32	5 0,36	265	1,5098385	0,18	415	2,364464	-0,15	588	3,3501322	-0,18	615	3,5039648	
0,3	5 0,41	268	1,5336873	0,23	422	2,4149853	-0,12	601	3,439351	-0,16	642	3,6739823	
0,37	5 0,46	270	1,552	0,27	428	2,4602074	-0,08	608	3,4948741	-0,14	665	3,8225185	
0	4 0,51	272	1,5704762	0,32	434	2,5058333	-0,05	616	3,5566667	-0,12	690	3,9839286	
0,42	5 0,56	272	1,5775187	0,37	435	2,52287	0	625	3,6248132	-0,1	708	4,1061883	
0,4	5 0,61	273	1,5904505	0,41	433	2,5225826	0,04	634	3,6935736	-0,07	728	4,2412012	
0,47	5 0,67	274	1,6034992	0,46	425	2,4871795	0,07	646	3,7805128	-0,05	740	4,3306184	
0	5 0,72	270	1,5872727	0,5	420	2,4690909	0,1	654	3,8447273	-0,02	752	4,4208485	
0,52	5 0,76	266	1,570898	0,51			0,14	656	3,8740944	0,01	765	4,5178082	
0,5	5 0,76	264	1,5662385				0,17	660	3,9155963	0,04	769	4,562263	
0,57	5						0,2	658	3,9217204	0,07	768	4,5773272	
0	6						0,23	655	3,9219136	0,1	770	4,6104938	
0,62	5						0,24	652	3,9221085	0,12	765	4,6018605	
0,6	5									0,14	765	4,6233645	
0,67	5									0,16	766	4,6511424	
0	7									0,19	770	4,6974843	
0,72	5									0,22	768	4,7074882	
0,7	5									0,23	765	4,7114286	
0,77	5									0,24	755	4,6720893	

15. Analyse granulométrique après cisaillement série 2 phosphates

analyse gra	nulométrique	e après traite	ement 1 bar pl	hosphates	analys	se gran	nulométrique	e après traite	ment 2 bars	phosphates
tomicon	massa das	masse des	poucentag	tamisat	tomic		massa das	masse des	poucentag	tamisat
tamis en	masse des	refus	e des refus	cumulé en	tamis	sen	masse des	refus	e des refus	cumulé en
mm	rerus en gr	cumuclé	cumulé %	%		n	rerus en gr	cumuclé	cumulé %	%
6,3	0	0	0	100	6,	3	0	0	0	100
4	53,1	53,1	18,96429	81,03571	4	F	51	51	18,21429	81,78571
3,15	24,1	77,2	27,57143	72,42857	3,1	15	21,6	72,6	25,92857	74,07143
2	45,1	122,3	43,67857	56,32143	2	2	50	122,6	43,78571	56,21429
1,25	44,9	167,2	59,71429	40,28571	1,2	25	43,8	166,4	59,42857	40,57143
0,8	23,8	191	68,21429	31,78571	0,	8	21,6	188	67,14286	32,85714
0,5	17,1	208,1	74,32143	25,67857	0,	5	17,3	205,3	73,32143	26,67857
0,315	10,8	218,9	78,17857	21,82143	0,3	15	15,4	220,7	78,82143	21,17857
0,2	10,4	229,3	81,89286	18,10714	0,1	2	8,5	229,2	81,85714	18,14286
0,125	8,1	237,4	84,78571	15,21429	0,1	25	7,2	236,4	84,42857	15,57143
fend	40	277,4	99,07143	0,928571	fer	nd	41,5	277,9	99,25	0,75
analyse gra	nulométrique	e après traite	ement 3 bars	phosphates	analys	se gran	nulométrique	e après traite	ment 4 bars	phosphates
tomic on	massa das	masse des	poucentag	tamisat	tamia		maara daa	masse des	poucentag	tamisat
tams en	massedes	refus	e des refus	cumulé en	tams	sen	masse des	refus	e des refus	cumulé en
mm	rerus en gr	cumuclé	cumulé %	%	m	n	rerus en gr	cumuclé	cumulé %	%
6,3	0	0	0	100	6,	3	0	0	0	100
4	56,8	56,8	20,28571	79,71429	4	F	51,3	51,3	18,32143	81,67857
3,15	22,3	79,1	28,25	71,75	3,1	15	24,5	75,8	27,07143	72,92857
2	46,6	125,7	44,89286	55,10714	2	2	40,4	116,2	41,5	58,5
1,25	42,6	168,3	60,10714	39,89286	1,2	25	48,4	164,6	58,78571	41,21429
0,8	23,8	192,1	68,60714	31,39286	0,	8	21,1	185,7	66,32143	33,67857
0,5	17,7	209,8	74,92857	25,07143	0,	5	18,4	204,1	72,89286	27,10714
0,315	10,6	220,4	78,71429	21,28571	0,3	15	15,6	219,7	78,46429	21,53571
0,2	9,7	230,1	82,17857	17,82143	0,	2	8,8	228,5	81,60714	18,39286
0,125	8	238,1	85,03571	14,96429	0,1	25	8,4	236,9	84,60714	15,39286
fend	40,2	278,3	99,39286	0,607143	fer	nd	40,1	277	98,92857	1,071429

16. Résultats de cisaillement après traitement série 2 détergents

Essai de	cisailleme	nt après t	raitement	Détergents	2 ième sé	rie						
	1	bar			2 bar			3bar		4ba	ar	
ΔL	ΔH	La	τ=Lax0,194	ΔH	La	τ=Lax0,194/	ΔH	La	τ=Lax0,194/Sc (Kpa)	ΔH	La	τ=Lax0,194/Sc (Kpa)
() 0		0 () (0	0	0	0	0	0	0	0
0,025	-0,02	71	0 <mark>_0,3788006</mark>	-0,01	72	0,3896234	-0,05	105	0,5682008	-0,05	65	0,3517434
0,05	-0,04	12	5 0,6792717	<mark>7</mark> -0,03	185	1,0053221	-0,08	182	0,9890196	-0,09	205	1,1140056
0,075	-0,05	15	5 <mark>0,8458508</mark>	<mark>9</mark> -0,06	243	1,3260759	-0,1	235	1,2824191	-0,13	305	1,6644163
0,1	-0,04	18;	2 0,997401	<mark>1</mark> -0,07	281	1,5399435	-0,13	280	1,5344633	-0,16	375	2,0550847
0,125	-0,02	20	5 1,128223	-0,08	312	1,7171064	-0,16	315	1,733617	-0,2	433	2,3830355
0,15	5 0,01	22	5 1,2435897	-0,07	340	1,8792023	-0,19	350	1,9344729	-0,22	482	2,6640456
0,175	0,04	24	3 1,3488412	2 -0,06	366	2,031588	-0,2	380	2,109299	-0,23	520	2,8864092
0,2	2 0,08	26	0 1,4494253	<mark>3</mark> -0,04	390	2,1741379	-0,19	415	2,3135057	-0,24	565	3,1497126
0,225	0,12	27	0 1,511688:	<mark>3</mark> -0,02	408	2,284329	-0,18	433	2,4243001	-0,25	600	3,3593074
0,25	0,17	28	5 1,6026087	<mark>7</mark> 0,01	425	2,3898551	-0,15	455	2,5585507	-0,24	640	3,5988406
0,275	0,23	29	5 1,6660844	0,04	438	2,4737118	-0,13	478	2,6996215	-0,23	678	3,8291703
0,3	0,28	30	5 1,730117	0,07	452	2,5639766	-0,09	498	2,8249123	-0,22	712	4,0388304
0,325	0,33	31:	2 1,777621	<mark>1</mark> 0,1	460	2,6208517	-0,05	514	2,9285169	-0,21	742	4,2275477
0,35	0,39	31	5 <mark>1,802654</mark> 9	<mark>)</mark> 0,14	466	2,6667847	-0,02	524	2,9987021	-0,2	770	4,4064897
0,375	0,44	31	9 <mark>-1,8336593</mark>	<mark>3</mark> 0,18	480	2,7591111	0,01	540	3,104	-0,18	795	4,5697778
0,4	0,49	32	0 1,84761	<mark>)</mark> 0,21	488	2,817619	0,05	550	3,1755952	-0,15	810	4,6767857
0,425	0,55	32	5 <mark>1,8849028</mark>	<mark>8</mark> 0,25	498	2,8882511	0,08	570	3,3058296	-0,12	826	4,7905531
0,45	5 0,6	32	5 <mark>1,8933934</mark>	0,28	502	2,9245646	0,11	583	3,3964565	-0,1	840	4,8936937
0,475	0,64	32	5 1,9019608	<mark>3</mark> 0,31	508	2,972911	0,15	600	3,5113122	-0,06	848	4,9626546
0,5	0,69	32	5 1,910606	<mark>1</mark> 0,34	510	2,9981818	0,19	613	3,603697	-0,02	854	5,0204848
0,525	0,74	324	4 1,9134247	0,39	512	3,0236834	0,23	620	3,6614916	0,01	857	5,0611263
0,55	0,78	32	2 1,9103364	0,43	513	3,0434862	0,27	628	3,7257492	0,05	862	5,1140061
0,575	0,82	32	0 1,9072197	0,48	513	3,0575115	0,3	634	3,778679	0,09	870	5,1852535
0,6	8			0,52	506	3,0297531	0,34	635	3,8021605	0,12	870	5,2092593
0,625	5			0,57	505	3,0378295	0,37	630	3,7897674	0,15	870	5,2334884
0,65	5			0,6	502	3,0338941	0,4	632	3,8195639	0,2	871	5,2639875
0,675	5						0,42	636	3,861784	0,23	871	5,2887011
0,7	'						0,45	636	3,88	0,26	870	5,3075472
0,725	5						0,47	625	3,8309637	0,3	870	5,3327014
0,75	5						0,49	608	3,7445079	0,34	860	5,2965079
0,775	5									0,35	858	5,3094737

17. Analyse granulométrique après cisaillement série 2 détergents

analyse gra	nulométrique	e après traite	ement 1 bar d	étergents	analyse gra	nulométriqu	e après traite	ment 2 bars	détergents
tamis on	massa das	masse des	poucentag	tamisat	tamis en	massa das	masse des	poucentag	tamisat
carnis err	refus en ar	refus	e des refus	cumulé en	tamis en	refused as	refus	e des refus	cumulé en
	reids en gr	cumuclé	cumulé %	%		reids en gr	cumuclé	cumulé %	%
6,3	0	0	0	100	6,3	0	0	0	100
4	55,4	55,4	19,78571	80,21429	4	51,8	51,8	18,5	81,5
3,15	23,3	78,7	28,10714	71,89286	3,15	24	75,8	27,07143	72,92857
2	44,2	122,9	43,89286	56,10714	2	48,9	124,7	44,53571	55,46429
1,25	43,4	166,3	59,39286	40,60714	1,25	40,8	165,5	59,10714	40,89286
0,8	25,1	191,4	68,35714	31,64286	0,8	22,2	187,7	67,03571	32,96429
0,5	17,2	208,6	74,5	25,5	0,5	17,2	204,9	73,17857	26,82143
0,315	10,9	219,5	78,39286	21,60714	0,315	16	220,9	78,89286	21,10714
0,2	10,7	230,2	82,21429	17,78571	0,2	8,4	229,3	81,89286	18,10714
0,125	4,4	234,6	83,78571	16,21429	0,125	7,3	236,6	84,5	15,5
fend	44,5	279,1	99,67857	0,321429	fend	41,4	278	99,28571	0,714286
analyse gra	nulométrique	e après traite	ment 3 bars	détergents	analyse gra	nulométriqu	e après traite	ment 4 bars	détergents
tamis en	massa das	masse des	poucentag	tamisat	tamis en	massa das	masse des	poucentag	tamisat
mm	refus en ar	refus	e des refus	cumulé en	tamis en	refused as	refus	e des refus	cumulé en
	reids en gr	cumuclé	cumulé %	%		rerus en gr	cumuclé	cumulé %	%
6,3	0	0	0	100	6,3	0	0	0	100
4	55,5	55,5	19,82143	80,17857	4	49,2	49,2	17,57143	82,42857
3,15	20,5	76	27,14286	72,85714	3,15	24,8	74	26,42857	73,57143
2	49,4	125,4	44,78571	55,21429	2	49,7	123,7	44,17857	55,82143
1,25	43,2	168,6	60,21429	39,78571	1,25	40,6	164,3	58,67857	41,32143
0,8	24,6	193,2	69	31	0,8	22,1	186,4	66,57143	33,42857
0,5	17,2	210,4	75,14286	24,85714	0,5	18,2	204,6	73,07143	26,92857
0,315	10,7	221,1	78,96429	21,03571	0,315	16,1	220,7	78,82143	21,17857
0,2	10	231,1	82,53571	17,46429	0,2	8,5	229,2	81,85714	18,14286
0,125	8,7	239,8	85,64286	14,35714	0,125	8,1	237,3	84,75	15,25
fend	40,1	279,9	99,96429	0,035714	fend	42	279,3	99,75	0,25

18. Résultats de cisaillement après traitement série 2 sulfates

	Essai de o	cisailleme	nt après ti	raitement sul	fates 2	ième série									
ľ		1	bar		2bar				3bar			4ba	ir		
	۵L	ΔH	La	τ=Lax0,194/§ Δi	н	La	τ=Lax0,194/	ΔH	La	τ=Lax0,194/Sc (K	ipa) ∆l	Н	La	τ=Lax0,194/Sc (Kpa)	
	0	0	0) 0	0	0	0	0	0	0		0	0	0	
	0,025	-0,01	55	0,297629	-0,02	50	0,2705718	-0,02	65	0,3517434		-0,02	144	0,7792469	
	0,05	-0,01	105	0,5705882	-0,05	146	0,7933894	-0,05	155	0,8422969		-0,07	230	1,2498599	
	0,075	0	142	0,7749086	-0,08	208	1,1350774	-0,08	235	1,2824191		-0,11	295	1,6098453	
	0,1	0,01	165	0,9042373	-0,09	250	1,3700565	-0,09	294	1,6111864		-0,15	350	1,9180791	
	0,125	0,04	180	0,9906383	-0,08	283	1,5575035	-0,11	336	1,8491915		-0,17	395	2,1739007	
	0,15	0,07	202	1,1164672	-0,07	310	1,7133903	-0,12	376	2,0781766		-0,19	440	2,4319088	
	0,175	0,1	218	1,2100715	-0,06	341	1,8928183	-0,12	416	2,3091273		-0,2	482	2,6754793	
	0,2	0,14	234	1,3044828	-0,04	370	2,0626437	-0,11	447	2,4918966		-0,2	530	2,9545977	
	0,225	0,19	242	2 1,3549206	-0,02	389	2,1779509	-0,1	478	2,6762482		-0,19	581	3,2529293	
	0,25	0,25	252	2 1,4170435	0,01	408	2,2942609	-0,09	512	2,8790725		-0,18	623	3,5032464	
	0,275	0,31	254	1,4345269	0,05	423	2,3889956	-0,06	540	3,0497817		-0,17	664	3,7501019	
	0,3	0,36	260	1,4748538	0,09	435	2,4675439	-0,04	566	3,2106433		-0,15	692	3,9253801	
	0,325	0,42	265	5 <mark>1,5098385</mark>	0,13	448	2,5524816	-0,01	585	3,3330396		-0,13	722	4,1135977	
	0,35	0,49	266	1,5222419	0,17	456	2,6095575	0,02	603	3,4507965		-0,1	750	4,2920354	
	0,375	0,55	268	3 <mark>1,5405037</mark>	0,22	465	2,6728889	0,05	618	3,5523556		-0,08	774	4,4490667	
	0,4	0,61	274	1,5820238	0,26	472	2,7252381	0,09	636	3,6721429		-0,04	792	4,5728571	
	0,425	0,66	272	2 <mark>1,5775187</mark>	0,31	474	2,7490583	0,13	648	3,7582063		-0,01	810	4,6977578	
	0,45	0,73	269	1,5671471	0,36	475	2,7672673	0,16	660	3,845045		0,02	810	4,7189189	
	0,475	0,79	266	6 <mark>1,5566817</mark>	0,41	478	2,7973454	0,21	665	3,8917044		0,06	817	4,7812368	
	0,5	0,85	266	1,5637576	0,46	482	2,8335758	0,26	667	3,9211515		0,1	830	4,8793939	
	0,525	0,91	265	5 <mark>1,5649924</mark>	0,5	484	2,8583257	0,3	665	3,9272451		0,13	832	4,9134855	
	0,55	0,97	260	1,5425076	0,55	490	2,9070336	0,34	666	3,9511927		0,17	829	4,9182263	
	0,575	1,02	255	5 <mark>1,5198157</mark>	0,59	494	2,9442704	0,37	667	3,975361		0,21	826	4,9230108	
	0,6	1,06	254	1,5208642	0,64	495	2,9638889	0,42	666	3,9877778		0,23	820	4,9098765	
	0,625				0,68	495	2,9776744	0,45	667	4,0123411		0,24	815	4,9026357	
	0,65				0,71	504	3,0459813	0,49	668	4,037134		25	815	4,9255452	
	0,675				0,76	503	3,0542097	0,53	669	4,0621596		27	815	4,9486698	
	0,7				0,79	500	3,0503145	0,56	666	4,0630189		28	815	4,9720126	
	0,725				0,83	494	3,0279937	0,57	665	4,0761453		0,3	815	4,9955766	
	0,75							0,58	660	4,0647619		0,31	815	5,0193651	

19. Analyse granulométrique après cisaillement série 2 (sulfates)

analyse gran	ulométrique	après traiten	nent 1 bar sul	fates	analyse gran	ulométrique	après traiten	nent 2 bars su	lfates
tamia an	mana das	masse des	poucentage	tamisat	tamis an	mana das	masse des	poucentage	tamisat
tamis en	masse des	refus	des refus	cumulé en	tamis en	masse des	refus	des refus	cumulé en
mm	rerus en gr	cumuclé	cumulé %	%	mm	rerus en gr	cumuclé	cumulé %	%
6,3	0	0	0	100	6,3	0	0	0	100
4	48,3	48,3	17,25	82,75	4	49,7	49,7	17,75	82,25
3,15	29,4	77,7	27,75	72,25	3,15	25,2	74,9	26,75	73,25
2	45,1	122,8	43,857143	56,142857	2	47,6	122,5	43,75	56,25
1,25	42,3	165,1	58,964286	41,035714	1,25	41,9	164,4	58,714286	41,285714
0,8	23,5	188,6	67,357143	32,642857	0,8	22	186,4	66,571429	33,428571
0,5	17,7	206,3	73,678571	26,321429	0,5	18,1	204,5	73,035714	26,964286
0,315	11,5	217,8	77,785714	22,214286	0,315	15,5	220	78,571429	21,428571
0,2	10,6	228,4	81,571429	18,428571	0,2	8,9	228,9	81,75	18,25
0,125	7,4	235,8	84,214286	15,785714	0,125	7,7	236,6	84,5	15,5
fend	40,6	276,4	98,714286	1,2857143	fend	41,9	278,5	99,464286	0,5357143
analyse gran	ulométrique	après traiten	nent 3 bars su	lfates	analyse gran	ulométrique	après traiten	nent 4 bars su	lfates
		masse des	poucentage	tamisat			masse des	poucentage	tamisat
tanns en	masse des	refus	des refus	cumulé en	tamis en	masse des	refus	des refus	cumulé en
mm	terus en gr	cumuclé	cumulé %	%	mm	felus en gr	cumuclé	cumulé %	%
6,3	0	0	0	100	6,3	0	0	0	100
4	52,8	52,8	18,857143	81,142857	4	52,3	52,3	18,678571	81,321429
3,15	25,1	77,9	27,821429	72,178571	3,15	21,1	73,4	26,214286	73,785714
2	47,5	125,4	44,785714	55,214286	2	49,1	122,5	43,75	56,25
1,25	38,5	163,9	58,535714	41,464286	1,25	44,8	167,3	59,75	40,25
0,8	26,3	190,2	67,928571	32,071429	0,8	21	188,3	67,25	32,75
0,5	18,4	208,6	74,5	25,5	0,5	17,7	206	73,571429	26,428571
0,315	10,8	219,4	78,357143	21,642857	0,315	15,4	221,4	79,071429	20,928571
0,2	9,1	228,5	81,607143	18,392857	0,2	8,5	229,9	82,107143	17,892857
0,125	7,9	236,4	84,428571	15,571429	0,125	8,2	238,1	85,035714	14,964286
fend	42,8	279,2	99,714286	0,2857143	fend	41,3	279,4	99,785714	0,2142857

20. Résultats de cisaillement après traitement série 3 (eau)

Essai de	cisailleme	nt après ti	raitement	eau 3 iềm	e série							
	1	bar		2bar				3bar		4ba	ar	
ΔL	ΔH	La	τ=Lax0,194/	ΔH	La	τ=Lax0,194/	ΔH	La	τ=Lax0,194/Sc (Kpa)	ΔH	La	τ≈Lax0,194/Sc (Kpa)
0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
0,025	-0,01	69	0,3733891	-0,01	68	0,3679777	-0,005	108	0,5844351	-0,02	70	0,3788006
0,05	-0,02	107	0,5814566	-0,03	182	0,9890196	-0,05	182	0,9890196	-0,07	200	1,0868347
0,075	-0,02	134	0,7312518	-0,05	245	1,3369902	-0,09	242	1,3206188	-0,12	298	1,6262166
0,1	0,005	150	0,8220339	-0,05	290	1,5892655	-0,11	285	1,5618644	-0,16	360	1,9728814
0,125	0,03	165	0,9080851	-0,05	325	1,7886525	-0,14	325	1,7886525	-0,2	415	2,2839716
0,15	0,06	183	1,011453	-0,04	356	1,9676353	-0,15	360	1,9897436	-0,23	460	2,5424501
0,175	0,09	195	1,0824034	-0,02	385	2,1370529	-0,14	392	2,1759084	-0,25	505	2,8031474
0,2	0,14	204	1,1372414	0,005	412	2,2967816	-0,13	415	2,3135057	-0,26	540	3,0103448
0,225	0,18	210	1,1757576	0,04	435	2,4354978	-0,12	444	2,4858874	-0,27	582	3,2585281
0,25	0,23	217	1,2202319	0,08	456	2,5641739	-0,1	471	2,6485217	-0,28	616	3,4638841
0,275	0,28	224	1,2650946	0,12	479	2,7052693	-0,09	494	2,7899854	-0,27	652	3,682329
0,3	0,34	229	1,2990058	0,16	492	2,7908772	-0,06	508	2,8816374	-0,28	688	3,9026901
0,325	0,38	233	1,3275184	0,21	501	2,8544493	-0,03	526	2,9968869	-0,27	712	4,0566226
0,35	0,44	238	1,3620059	0,25	511	2,9243068	0,01	542	3,1017109	-0,27	728	4,1661357
0,375	0,49	240	1,3795556	0,3	515	2,9602963	0,04	553	3,1787259	-0,26	756	4,3456
0,4	0,53	244	1,4088095	0,34	522	3,0139286	0,07	562	3,244881	-0,24	765	4,4169643
0,425	0,57	243	1,4093274	0,38	526	3,0506428	0,11	573	3,3232287	-0,22	779	4,5179671
0,45	0,61	242	1,4098498	0,41	530	3,0876877	0,15	581	3,3848048	-0,2	792	4,6140541
0,475	0,65	242	1,4162293	0,45	532	3,1133635	0,18	584	3,4176772	-0,18	795	4,6524887
0,5	0,69	238	1,3991515	0,48	535	3,1451515	0,22	595	3,4978788	-0,15	798	4,6912727
0,525	0,72	237	1,3996347	0,51	534	3,1536073	0,26	604	3,5670015	-0,12	805	4,7540335
0,55				0,54	535	3,1740061	0,3	610	3,6189602	-0,09	808	4,7936391
0,575				0,56	535	3,1886329	0,32	615	3,6654378	-0,07	813	4,84553
0,6				0,6	537	3,2153704	0,36	619	3,706358	-0,02	818	4,8979012
0,625				0,62	538	3,2363411	0,4	619	3,7235969	0,005	826	4,9688062
0,65				0,65	541	3,269595	0,43	619	3,7409969	0,03	824	4,9799377
0,675				0,67	543	3,2970892	0,46	618	3,7524883	0,07	820	4,9790297
0,7				0,69	546	3,3309434	0,49	615	3,7518868	0,1	808	4,9293082
0,725				0,72	546	3,3467299	0,5	614	3,7635387	0,13	808	4,9526698
0,75				0,74	543	3,3441905	0,52	614	3,7814603			
0,775				0,77	543	3,3601914						
0,8				0,8	543	3,3763462						
0.825				0.83	542	3 386409						

21. Analyse granulométrique après cisaillement série 3 (eau)

analyse gra	anulométriqu	e après traite	ment 1bar e	au	analyse gra	nulométriqu	e après traite	ment 2 bars	eau
tamis en mm	masse des refus en gr	masse des refus cumuclé	poucentag e des refus cumulé %	tamisat cumulé en %	tamis en mm	masse des refus en gr	masse des refus cumuclé	poucentag e des refus cumulé %	tamisat cumulé en %
6,3	0	0	0	100	6,3	0	0	0	100
4	52,3	52,3	18,67857	81,32143	4	51,2	51,2	18,28571	81,71429
3,15	23,6	75,9	27,10714	72,89286	3,15	22,2	73,4	26,21429	73,78571
2	46,7	122,6	43,78571	56,21429	2	49,1	122,5	43,75	56,25
1,25	44,5	167,1	59,67857	40,32143	1,25	43,3	165,8	59,21429	40,78571
0,8	20,8	187,9	67,10714	32,89286	0,8	23,3	189,1	67,53571	32,46429
0,5	18	205,9	73,53571	26,46429	0,5	18,3	207,4	74,07143	25,92857
0,315	15,9	221,8	79,21429	20,78571	0,315	13,3	220,7	78,82143	21,17857
0,2	8,3	230,1	82,17857	17,82143	0,2	9,8	230,5	82,32143	17,67857
0,125	7,9	238	85	15	0,125	7,8	238,3	85,10714	14,89286
fend	40,1	278,1	99,32143	0,678571	fend	40,7	279	39,64286	0,357143
analyse gra	anulométriqu	e après traite	ment 3 bars	eau	analyse gra	nulométriqu	e après traite	ment 4 bars	eau
tamis en mm	masse des refus en gr	masse des refus cumuclé	poucentag e des refus cumulé %	tamisat cumulé en %	tamis en mm	masse des refus en gr	masse des refus cumuclé	e des refus cumulé %	tamisat cumulé en %
6,3	0	0	0	100	6,3	0	0	0	100
4	52,2	52,2	18,64286	81,35714	4	52,7	52,7	18,82143	81,17857
3,15	22,2	74,4	26,57143	73,42857	3,15	24,1	76,8	27,42857	72,57143
2	50,4	124,8	44,57143	55,42857	2	47,1	123,9	44,25	55,75
1,25	42,9	167,7	59,89286	40,10714	1,25	41,9	165,8	59,21429	40,78571
0,8	19,7	187,4	66,92857	33,07143	0,8	24,6	190,4	68	32
0,5	18,4	205,8	73,5	26,5	0,5	17,1	207,5	74,10714	25,89286
0,315	15,2	221	78,92857	21,07143	0,315	11,1	218,6	78,07143	21,92857
0,2	8,3	229,3	81,89286	18,10714	0,2	10,1	228,7	81,67857	18,32143
0,125	8,2	237,5	84,82143	15,17857	0,125	8,2	236,9	84,60714	15,39286
fend	41,6	279,1	99,67857	0,321429	fend	40,5	277,4	99,07143	0,928571

22. Résultats de cisaillement après traitement série 3 (phosphates)

Essai de	cisailleme	nt après t	raitement p	hosphat	es 3 ième s	série						
	11	bar		2bar				3bar		4ba	ar	
ΔL	ΔH	La	t=Lax0,194/	ΔH	La	τ=Lax0,194/	ΔV	La	τ=Lax0,194/Sc (Kpa)	ΔV	La	τ=Lax0,194/Sc (Kpa)
0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
0,025	-0,01	55	0,297629	-0,02	72	0,3896234	-0,02	65	0,3517434	-0,02	135	0,7305439
0,05	-0,01	122	0,6629692	-0,05	175	0,9509804	-0,06	185	1,0053221	-0,07	222	1,2063866
0,075	0	164	0,8949648	-0,06	240	1,3097046	-0,09	260	1,4188467	-0,11	286	1,5607314
0,1	0,02	191	1,0467232	-0,07	290	1,5892655	-0,11	315	1,7262712	-0,15	333	1,8249153
0,125	0,04	210	1,1557447	-0,08	332	1,8271773	-0,12	364	2,0032908	-0,17	382	2,1023546
0,15	0,08	227	1,2546439	-0,09	365	2,0173789	-0,13	400	2,2108262	-0,2	422	2,3324217
0,175	0,12	242	1,3432904	-0,08	405	2,2480687	-0,13	440	2,4423462	-0,21	463	2,5700143
0,2	0,16	255	1,4215517	-0,07	433	2,4138506	-0,12	470	2,6201149	-0,21	501	2,792931
0,225	0,21	269	1,5060895	-0,05	461	2,5810678	-0,11	498	2,7882251	-0,21	532	2,9785859
0,25	0,26	279	1,5688696	-0,02	485	2,7272464	-0,09	520	2,924058	-0,21	569	3,1995942
0,275	0,31	285	1,609607	0,01	505	2,8521106	-0,06	549	3,1006114	-0,21	603	3,4055895
0,3	0,36	295	1,6733918	0,04	524	2,9723977	-0,04	570	3,2333333	-0,2	628	3,5623392
0,325	0,41	303	1,7263436	0,08	542	3,088047	-0,02	595	3,3900147	-0,19	648	3,6919824
0,35	0,47	306	1,7511504	0,12	563	3,2218879	0,01	622	3,559528	-0,18	663	3,7941593
0,375	0,52	309	1,7761778	0,17	579	3,3281778	0,04	645	3,7075556	-0,15	681	3,9144889
0,4	0,56	309	1,7841071	0,22	582	3,3603571	0,07	664	3,8338095	-0,12	693	4,00125
0,425	0,61	310	1,7979073	0,28	590	3,4218236	0,11	679	3,937997	-0,1	712	4,1293871
0,45	0,66	314	1,8293093	0,33	594	3,4605405	0,15	692	4,0314715	-0,07	718	4,1829429
0,475	0,71	315	1,8434389	0,38	598	3,4996078	0,18	705	4,1257919	-0,03	725	4,2428356
0,5	0,75	318	1,8694545	0,43	604	3,5507879	0,22	710	4,1739394	0	731	4,2973939
0,525	0,78	317	1,8720852	0,48	606	3,5788128	0,26	722	4,2638661	0,03	740	4,3701674
0,55	0,81	314	1,8628746	0,54	600	3,559633	0,29	727	4,3130887	0,06	742	4,4020795
0,575	0,83	310	1,847619	0,58	595	3,5462366	0,32	730	4,3508449	0,09	744	4,4342857
0,6				0,6	592	3,5446914	0,35	722	4,3230864	0,12	745	4,4608025
0,625							0,37	714	4,2950698	0,14	748	4,4995969
0,65										0,17	750	4,5327103
0,675										0,19	752	4,5661346
0,7										0,21	755	4,6059748
0,725										0,24	756	4,6339336
0,75										0,26	750	4,6190476
0,775										0,28	740	4,5792663

23. Analyse granulométrique après cisaillement série 3 (phosphates)

nalyse gra	anulométrique	e après traite	ment 1 bar pl	hosphates	analyse gra	anulométrique	e après traite	ment 2 bars	phosphate
tamis en	masse des	masse des refus	poucentag e des refus	tamisat cumulé en	tamis en	masse des	masse des refus	poucentag e des refus	tamisat cumulé er
mm	rerus en gr	cumuclé	cumulé %	%	mm	rerus en gr	cumuclé	cumulé %	%
6,3	0	0	0	100	6,3	0	0	0	100
4	51,4	51,4	18,35714	81,64286	4	54,6	54,6	19,5	80,5
3,15	23,2	74,6	26,64286	73,35714	3,15	21,9	76,5	27,32143	72,67857
2	46,8	121,4	43,35714	56,64286	2	47,9	124,4	44,42857	55,57143
1,25	45,3	166,7	59,53571	40,46429	1,25	44,1	168,5	60,17857	39,82143
0,8	21,2	187,9	67,10714	32,89286	0,8	23,2	191,7	68,46429	31,53571
0,5	18,9	206,8	73,85714	26,14286	0,5	17,9	209,6	74,85714	25,14286
0,315	15,3	222,1	79,32143	20,67857	0,315	10,9	220,5	78,75	21,25
0,2	8,3	230,4	82,28571	17,71429	0,2	9,6	230,1	82,17857	17,82143
0,125	7,3	237,7	84,89286	15,10714	0,125	8	238,1	85,03571	14,96429
fend	40,9	278,6	99,5	0,5	fend	40,9	279	99,64286	0,357143
nalyse gra	anulométrique	e après traite	ment 3 bars	phosphates	analyse gra	anulométrique	e après traite	ment 4 bars	phosphate
tamis en mm	masse des refus en gr	masse des refus cumuclé	poucentag e des refus cumulé */	tamisat cumulé en V	tamis en mm	masse des refus en gr	masse des refus	poucentag e des refus cumulé */	tamisat cumulé en */
6.3	0	n	Cantale 7.	100	6.3	0	n	n n	100
-/-	-		-				-	-	
4	53.6	53.6	19.14286	80.85714	4	53.4	53.4	19.07143	80.92857
4 3.15	53,6 21,6	53,6 75,2	19,14286 26.85714	80,85714 73,14286	4	53,4 20,9	53,4 74,3	19,07143 26,53571	80,92857 73,46429
4 3,15 2	53,6 21,6 46,3	53,6 75,2 121,5	19,14286 26,85714 43,39286	80,85714 73,14286 56,60714	4 3,15 2	53,4 20,9 45,4	53,4 74,3 119,7	19,07143 26,53571 42,75	80,92857 73,46429 57,25
4 3,15 2 1,25	53,6 21,6 46,3 45	53,6 75,2 121,5 166,5	19,14286 26,85714 43,39286 59,46429	80,85714 73,14286 56,60714 40,53571	4 3,15 2 1,25	53,4 20,9 45,4 46,5	53,4 74,3 119,7 166,2	19,07143 26,53571 42,75 59,35714	80,92857 73,46429 57,25 40,64286
4 3,15 2 1,25 0,8	53,6 21,6 46,3 45 20,9	53,6 75,2 121,5 166,5 187,4	19,14286 26,85714 43,39286 59,46429 66,92857	80,85714 73,14286 56,60714 40,53571 33,07143	4 3,15 2 1,25 0,8	53,4 20,9 45,4 46,5 23,7	53,4 74,3 119,7 166,2 189,9	19,07143 26,53571 42,75 59,35714 67,82143	80,92857 73,46429 57,25 40,64286 32,17857
4 3,15 2 1,25 0,8 0,5	53,6 21,6 46,3 45 20,9 18,4	53,6 75,2 121,5 166,5 187,4 205,8	19,14286 26,85714 43,39286 59,46429 66,92857 73,5	80,85714 73,14286 56,60714 40,53571 33,07143 26,5	4 3,15 2 1,25 0,8 0,5	53,4 20,9 45,4 46,5 23,7 17,8	53,4 74,3 119,7 166,2 189,9 207,7	19,07143 26,53571 42,75 59,35714 67,82143 74,17857	80,92857 73,46429 57,25 40,64286 32,17857 25,82143
4 3,15 2 1,25 0,8 0,5 0,315	53,6 21,6 46,3 45 20,9 18,4 16	53,6 75,2 121,5 166,5 187,4 205,8 221,8	19,14286 26,85714 43,39286 59,46429 66,92857 73,5 79,21429	80,85714 73,14286 56,60714 40,53571 33,07143 26,5 20,78571	4 3,15 2 1,25 0,8 0,5 0,315	53,4 20,9 45,4 46,5 23,7 17,8 11,1	53,4 74,3 119,7 166,2 189,9 207,7 218,8	19,07143 26,53571 42,75 59,35714 67,82143 74,17857 78,14286	80,92857 73,46429 57,25 40,64286 32,17857 25,82143 21,85714
4 3,15 2 1,25 0,8 0,5 0,315 0,2	53,6 21,6 46,3 45 20,9 18,4 16 8,9	53,6 75,2 121,5 166,5 187,4 205,8 221,8 230,7	19,14286 26,85714 43,39286 59,46429 66,92857 73,5 79,21429 82,39286	80,85714 73,14286 56,60714 40,53571 33,07143 26,5 20,78571 17,60714	4 3,15 2 1,25 0,8 0,5 0,315 0,2	53,4 20,9 45,4 46,5 23,7 17,8 11,1 10,7	53,4 74,3 119,7 166,2 189,9 207,7 218,8 229,5	19,07143 26,53571 42,75 59,35714 67,82143 74,17857 78,14286 81,96429	80,92857 73,46429 57,25 40,64286 32,17857 25,82143 21,85714 18,03571
4 3,15 2 1,25 0,8 0,5 0,315 0,2 0,125	53,6 21,6 46,3 45 20,9 18,4 16 8,9 8,5	53,6 75,2 121,5 166,5 187,4 205,8 221,8 230,7 239,2	19,14286 26,85714 43,39286 59,46429 66,92857 73,5 79,21429 82,39286 85,42857	80,85714 73,14286 56,60714 40,53571 33,07143 26,5 20,78571 17,60714 14,57143	4 3,15 2 1,25 0,8 0,5 0,315 0,2 0,125	53,4 20,9 45,4 46,5 23,7 17,8 11,1 10,7 8,7	53,4 74,3 119,7 166,2 189,9 207,7 218,8 229,5 238,2	19,07143 26,53571 42,75 59,35714 67,82143 74,17857 78,14286 81,96429 85,07143	80,92857 73,46429 57,25 40,64286 32,17857 25,82143 21,85714 18,03571 14,92857

24. Résultats de cisaillement après traitement série 3 (détergents)

Essai de	cisailleme	ent après ti	raitement	Détergent	s 3 ième s	érie						
	1	bar			2 bar			3bar		4b-	ar	
ΔL	ΔH	La	τ=Lax0,194/	ΔH	La	τ=Lax0,194/	ΔH	La	τ=Lax0,194/Sc (Kpa)	ΔH	La	τ=Lax0,194/Sc (Kpa)
0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
0,025	-0,015	55	0,297629	-0,02	98	0,5303208	-0,04	90	0,4870293	-0,01	70	0,3788006
0,05	-0,02	100	0,5434174	-0,05	148	0,8042577	-0,08	131	0,7118768	-0,05	155	0,8422969
0,075	-0,02	132	0,7203376	-0,06	201	1,0968776	-0,11	182	0,9931927	-0,1	235	1,2824191
0,1	-0,005	152	0,8329944	-0,07	242	1,3262147	-0,14	234	1,2823729	-0,15	292	1,600226
0,125	0,02	172	0,9466099	-0,06	275	1,5134752	-0,16	265	1,4584397	-0,17	350	1,9262411
0,15	0,06	186	1,0280342	-0,05	300	1,6581197	-0,18	315	1,7410256	-0,2	401	2,2163533
0,175	0,1	200	1,1101574	-0,03	320	1,7762518	-0,19	335	1,8595136	-0,22	450	2,4978541
0,2	0,13	216	1,2041379	0	341	1,900977	-0,18	365	2,0347701	-0,23	490	2,7316092
0,225	0,17	225	1,2597403	0,03	358	2,0043867	-0,17	385	2,1555556	-0,25	525	2,9393939
0,25	0,21	229	1,2877101	0,08	372	2,0918261	-0,15	405	2,2773913	-0,24	562	3,1602319
0,275	0,26	236	1,3328675	0,12	388	2,1913246	-0,14	420	2,3720524	-0,23	600	3,3886463
0,3	0,31	241	1,367076	0,17	410	2,325731	-0,12	437	2,4788889	-0,22	638	3,6190643
0,325	0,35	245	1,3958884	0,21	420	2,3929515	-0,09	450	2,5638767	-0,2	664	3,7831424
0,35	0,4	248	1,419233	0,25	430	2,460767	-0,07	462	2,6438938	-0,19	690	3,9486726
0,375	0,44	251	1,4427852	0,29	437	2,5119407	-0,04	475	2,7303704	-0,16	717	4,1214222
0,4	0,49	256	1,4780952	0,33	442	2,5520238	-0,005	488	2,817619	-0,15	744	4,2957143
0,425	0,54	257	1,4905232	0,37	447	2,5924664	0,025	505	2,928849	-0,12	754	4,3729746
0,45	0,58	257	1,4972372	0,41	450	2,6216216	0,05	514	2,9944745	-0,1	772	4,4975375
0,475	0,62	258	1,5098643	0,44	452	2,6451885	0,09	521	3,0489894	-0,08	790	4,6232278
0,5	0,67	258	1,5167273	0,47	452	2,6572121	0,11	523	3,0746061	-0,05	804	4,7265455
0,525	0,71	258	1,523653	0,51	455	2,6870624	0,14	524	3,094551	-0,02	820	4,842618
0,55	0,75	257	1,5247095	0,53	457	2,7112538	0,17	528	3,1324771	0,005	824	4,8885627
0,575	0,78	257	1,5317358	0,57	461	2,7475883	0,19	521	3,105192	0,03	830	4,946851
0,6	0,82	255	1,5268519	0,6	465	2,7842593	0,2	521	3,1195679	0,05	831	4,9757407
0,625	0,86	255	1,5339535	0,62	465	2,7972093	0,23	521	3,1340775	0,08	832	5,0048992
0,65	0,89	254	1,5350779	0,65	468	2,8284112				0,09	834	5,0403738
0,675				0,68	470	2,8538341				0,1	818	4,9668858
0,7				0,71	476	2,9038994						
0,725				0,73	472	2,8931438						
0,75				0,75	474	2,9192381						

25.	Analyse	granulométrique	e après	cisaillement	série 3	(détergents)
		8				(

analyse gra	anulométriqu	e après traite	ment 1bard	étergents	analyse gra	anulométriqu	e après traite	ment 2 bars	détergents
tamis en mm	masse des refus en gr	masse des refus cumuclé	e des refus cumulé %	tamisat cumulé en %	tamis en mm	masse des refus en gr	masse des refus cumuclé	e des refus cumulé %	tamisat oumulé en %
6,3	0	0	0	100	6,3	0	0	0	100
4	50,3	50,3	17,96429	82,03571	4	51,7	51,7	18,46429	81,53571
3,15	23,7	74	26,42857	73,57143	3,15	22,2	73,9	26,39286	73,60714
2	45,3	119,3	42,60714	57,39286	2	46,3	120,2	42,92857	57,07143
1,25	40,3	159,6	57	43	1,25	46	166,2	59,35714	40,64286
0,8	25,4	185	66,07143	33,92857	0,8	23,1	189,3	67,60714	32,39286
0,5	17,5	202,5	72,32143	27,67857	0,5	18,7	208	74,28571	25,71429
0,315	14,3	216,8	77,42857	22,57143	0,315	11,1	219,1	78,25	21,75
0,2	8,5	225,3	80,46429	19,53571	0,2	9,8	228,9	81,75	18,25
0,125	10,3	235,6	84,14286	15,85714	0,125	8,6	237,5	84,82143	15,17857
fend	43,9	279,5	99,82143	0,178571	fend	42,3	279,8	99,92857	0,071429
analyse gr	anulométriqu	e après traite	ment 3 bars	détergents	analyse gra	anulométriqu	e après traite	ment 4 bars	détergents
tamis en mm	masse des refus en gr	masse des refus cumuclé	poucentag e des refus cumulé %	tamisat cumulé en %	tamis en mm	masse des refus en gr	masse des refus oumuolé	e des refus cumulé %	tamisat cumulé en %
6,3	0	0	0	100	6,3	0	0	0	100
4	53	53	18,92857	81,07143	4	54,1	54,1	19,32143	80,67857
3,15	23,6	76,6	27,35714	72,64286	3,15	22,2	76,3	27,25	72,75
2	47,1	123,7	44,17857	55,82143	2	46,5	122,8	43,85714	56,14286
1,25	43,8	167,5	59,82143	40,17857	1,25	44,8	167,6	59,85714	40,14286
0,8	21,3	188,8	67,42857	32,57143	0,8	23,8	191,4	68,35714	31,64286
0,5	17,8	206,6	73,78571	26,21429	0,5	18	209,4	74,78571	25,21429
0,315	15,5	222,1	79,32143	20,67857	0,315	11,3	220,7	78,82143	21,17857
0.2	8,1	230,2	82,21429	17,78571	0,2	9,8	230,5	82,32143	17,67857
0,125	8,5	238,7	85,25	14,75	0,125	8,1	238,6	85,21429	14,78571
0,125 fend	8,5 40,7	238,7 279,4	85,25 99,78571	14,75 0,214286	0,125 fend	8,1 41,1	238,6 279,7	85,21429 99,89286	14,78571 0,107143

26. Résultats de cisaillement après traitement série 3 (sulfates)

Essai de	cisaillem	ent après	traitemen	t sulfates	3 ième si	érie						
	1	l bar		2bar				3bar		4b	ar	
ΔL	ΔH	La	τ=Lax0,194/	ΔH	La	τ=Lax0,194	ł∆H	La	τ=Lax0,194/Sc (Kpa)	ΔH	La	τ=Lax0,194/Sc (Kpa)
0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
0,025	-0,02	60	0,324686	-0,02	90	0,487029	-0,03	85	0,459972	-0,04	75	0,405858
0,05	-0,01	115	0,62493	-0,04	155	0,842297	-0,06	170	0,92381	-0,08	190	1,032493
0,075	0,01	169	0,92225	-0,07	201	1,096878	-0,09	245	1,33699	-0,12	290	1,58256
0,1	0,035	195	1,068644	-0,08	235	1,287853	-0,11	326	1,786554	-0,16	355	1,94548
0,125	0,06	216	1,188766	-0,085	259	1,425418	-0,12	398	2,190411	-0,23	415	2,283972
0,15	0,09	229	1,265698	-0,08	285	1,575214	-0,13	468	2,586667	-0,25	465	2,570085
0,175	0,13	240	1,332189	-0,07	315	1,748498	-0,11	510	2,830901	-0,26	515	2,858655
0,2	0,17	249	1,388103	-0,06	332	1,850805	-0,09	545	3,038218	-0,26	557	3,105115
0,225	0,21	256	1,433304	-0,045	352	1,970794	-0,08	578	3,236133	-0,25	613	3,432092
0,25	0,26	264	1,484522	-0,03	370	2,08058	-0,06	610	3,430145	-0,24	655	3,683188
0,275	0,31	272	1,536186	0	386	2,180029	-0,04	628	3,546783	-0,22	688	3,885648
0,3	0,35	277	1,571287	0,025	403	2,286023	-0,02	663	3,760877	-0,2	710	4,027485
0,325	0,4	280	1,595301	0,07	415	2,364464	0,01	680	3,874302	-0,18	732	4,170573
0,35	0,45	283	1,619528	0,11	425	2,432153	0,05	705	4,034513	-0,16	750	4,292035
0,375	0,5	285	1,638222	0,15	437	2,511941	0,09	720	4,138667	-0,14	780	4,483556
0,4	0,54	288	1,662857	0,19	451	2,603988	0,12	730	4,214881	-0,1	800	4,619048
0,425	0,59	290	1,681913	0,22	458	2,656263	0,16	740	4,291779	-0,07	827	4,796353
0,45	0,62	291	1,695315	0,26	470	2,738138	0,21	748	4,357718	-0,05	856	4,986907
0,475	0,66	292	1,708839	0,3	478	2,797345	0,25	752	4,400845	-0,03	885	5,179186
0,5	0,7	288	1,693091	0,34	481	2,827697	0,29	748	4,397333	0,01	910	5,349697
0,525	0,73	285	1,683105	0,39	485	2,864231	0,33	745	4,399696	0,05	920	5,433181
0,55	0,76	285	1,690826	0,44	492	2,918899		745	4,419878	0,07	929	5,511498
0,575	0,79	285	1,698618	0,49	494	2,94427		745	4,440246	0,1	935	5,572657
0,6	0,82	285	1,706481	0,53	495	2,963889		745	4,460802	0,12	954	5,712222
0,625	0,85	285	1,714419	0,58	497	2,989705		745	4,48155	0,14	957	5,756837
0,65	0,86	285	1,72243	0,64	499	3,044214		745	4,502492	0,16	958	5,789782
0,675				0,7	500	3,064771				0,18	964	5,853396
0,7				0,75	496	3,05473				0,21	967	5,899308
0,725				0,8	492	3,044593				0,24	972	5,957915
0,75				0,83	489	3,040577				0,26	977	6,017079
0,775										0,28	981	6,070622
0,8										0,3	970	6,03141
0,825										0,31	968	6,048052

27. Analyse granulométrique après cisaillement série 3 (sulfates)

tamisen masse des refus energie des refus cumulé en masse des refus energie des refus cumulé en masse des refus energie	ntag tamisat
cumucie cumuiez. z. cumucie cumu	efus cumulé en é % %
6,3 0 0 0 100 6,3 0 0 0	100
4 49,7 49,7 17,75 82,25 4 51,8 51,8 18,	5 81,5
3,15 25,6 75,3 26,89286 73,10714 3,15 24,1 75,9 27,10	714 72,89286
2 47,4 122,7 43,82143 56,17857 2 47,8 123,7 44,17	357 55,82143
1,25 43,6 166,3 59,39286 40,60714 1,25 43,1 166,8 59,57	143 40,42857
0,8 22,4 188,7 67,39286 32,60714 0,8 24,1 190,9 68,17	357 31,82143
0,5 18 206,7 73,82143 26,17857 0,5 17,9 208,8 74,57	143 25,42857
0,315 15,4 222,1 79,32143 20,67857 0,315 11,1 219,9 78,53	571 21,46429
0,2 8,4 230,5 82,32143 17,67857 0,2 10,2 230,1 82,17	357 17,82143
0,125 7,7 238,2 85,07143 14,92857 0,125 8,7 238,8 85,28	571 14,71429
fend 40,6 278,8 99,57143 0,428571 fend 40,3 279,1 99,67	357 0,321429
analyse granulométrique après traitement 3 bars sulfates analyse granulométrique après traitement 4	bars sulfates
tamis en masse des poucentagi tamisati tamis en masse des pouce	ntag tamisat
masse des refus e des refus cumulé en man refus en gri refus e des e	efus cumulé en
nim relasengi cumuclé cumulé% % nim relasengi cumuclé cumu	é% %
6,3 0 0 0 100 6,3 0 0 0	100
4 52,5 52,5 18,75 81,25 4 52,5 52,5 18,7	5 81,25
3,15 20,9 73,4 26,21429 73,78571 3,15 22,1 74,6 26,64	286 73,35714
2 47,1 120,5 43,03571 56,96429 2 45 119,6 42,71	129 57,28571
1.25 43,5 164 58,57143 41,42857 1,25 45,6 165,2 55	41
0,8 21,2 185,2 66,14286 33,85714 0,8 23,5 188,7 67,39	286 32,60714
0,5 17,8 203 72,5 27,5 0,5 18 206,7 73,82	143 26,17857
0,315 15,7 218,7 78,10714 21,89286 0,315 11,3 218 77,85	714 22,14286
0,2 8,5 227,2 81,14286 18,85714 0,2 10,3 228,3 81,53	571 18,46429
0,125 7,6 234,8 83,85714 16,14286 0,125 7,8 236,1 84,32	143 15,67857
fend 40,2 275 98,21429 1,785714 fend 42,1 278,2 99,35	714 0,642857

28. Résultats de cisaillement après traitement série 4 (eau)

Essai de o	cisaillemer	nt après tra	aitement eau	4 ième :	série									
	16	bar		2bar				3bar			4ba	r		
ΔL	ΔH	La	τ=Lax0,194 ΔH	ł	La	τ=Lax0,194	ΔH	La	τ=Lax0,194/3	So (Kpa)	ΔH	La	τ=Lax0,194/\$	Sc (Kpa)
0	0	0	0	0	0	0	0	0	0		0	0	0	
0,025	-0,02	35	0,1894	-0,01	70	0,378801	-0,01	45	0,243515		-0,05	85	0,459972	
0,05	-0,03	98	0,532549	-0,02	130	0,706443	-0,07	135	0,733613		-0,1	200	1,086835	
0,075	-0,01	149	0,813108	-0,05	202	1,102335	-0,11	205	1,118706		-0,13	285	1,555274	
0,1	0,01	185	1,013842	-0,08	250	1,370056	-0,15	260	1,424859		-0,16	355	1,94548	
0,125	0,04	213	1,172255	-0,09	290	1,596028	-0,17	310	1,706099		-0,19	415	2,283972	
0,15	0,09	236	1,304387	-0,11	322	1,779715	-0,19	360	1,989744		-0,2	455	2,514815	
0,175	0,14	256	1,421001	-0,11	348	1,931674	-0,19	410	2,275823		-0,21	495	2,747639	
0,2	0,19	271	1,510747	-0,1	374	2,084943	-0,19	448	2,497471		-0,21	535	2,982471	
0,225	0,26	284	1,590072	-0,09	392	2,194747	-0,18	478	2,676248		-0,2	570	3,191342	
0,25	0,32	288	1,619478	-0,06	410	2,305507	-0,16	507	2,850957		-0,19	605	3,402029	
0,275	0,39	294	1,660437	-0,05	435	2,456769	-0,15	537	3,032838		-0,18	635	3,586317	
0,3	0,45	295	1,673392	-0,02	450	2,552632	-0,14	564	3,199298		-0,16	672	3,81193	
0,325	0,51	299	1,703554	0,01	465	2,649339	-0,12	597	3,40141		-0,15	712	4,056623	
0,35	0,58	301	1,722537	0,05	480	2,746903	-0,1	635	3,633923		-0,12	748	4,28059	
0,375	0,64	305	1,753185	0,09	493	2,833837	-0,06	657	3,776533		-0,1	774	4,449067	
0,4	0,7	304	1,755238	0,12	499	2,881131	-0,02	678	3,914643		-0,07	801	4,624821	
0,425	0,76	304	1,763109	0,16	506	2,934649	0,02	690	4,001794		-0,04	818	4,744155	
0,45	0,81	303	1,765225	0,22	512	2,982823	0,06	708	4,124685		-0,01	831	4,841261	
0,475	0,85	298	1,743952	0,26	515	3,013876	0,11	714	4,178462		0,03	834	4,880724	
0,5				0,3	518	3,045212	0,15	720	4,232727		0,06	848	4,985212	
0,525				0,35	522	3,08274	0,2	730	4,311111		0,09	849	5,013881	
0,55				0,4	520	3,085015	0,24	725	4,301223		0,12	850	5,042813	
0,575				0,45	520	3,099232	0,27	717	4,273364		0,15	850	5,066052	
0,6							0,29	715	4,281173		0,18	855	5,119444	
0,625											0,19	850	5,113178	
0,65											0,2	822	4,96785	

29. Analyse granulométrique après cisaillement série 4 (eau)

analyse gra	nulométriqu	e après traite	ement 1 bar e	au	analyse gra	anulométriqu	e après traite	ment 2 bars	eau
tamis en mm	masse des refus en gr	masse des refus cumuclé	poucentag e des refus cumulé %	tamisat cumulé en %	tamis en mm	masse des refus en gr	masse des refus cumuclé	poucentag e des refus cumulé %	tamisat cumulé en %
6,3	0	0	0	100	6,3	0	0	0	100
4	52,3	52,3	18,67857	81,32143	4	49,6	49,6	17,71429	82,28571
3,15	22	74,3	26,53571	73,46429	3,15	25,3	74,9	26,75	73,25
2	57,6	131,9	47,10714	52,89286	2	46,4	121,3	43,32143	56,67857
1,25	35,1	167	59,64286	40,35714	1,25	46,8	168,1	60,03571	39,96429
0,8	19,7	186,7	66,67857	33,32143	0,8	24	192,1	68,60714	31,39286
0,5	18	204,7	73,10714	26,89286	0,5	17,2	209,3	74,75	25,25
0,315	15,6	220,3	78,67857	21,32143	0,315	11,4	220,7	78,82143	21,17857
0,2	10	230,3	82,25	17,75	0,2	9,8	230,5	82,32143	17,67857
0,125	7,8	238,1	85,03571	14,96429	0,125	8,2	238,7	85,25	14,75
fend	41,7	279,8	99,92857	0,071429	fend	40,5	279,2	99,71429	0,285714
analyse gra	nulométrique	e après traite	ement 3 bars	eau	analyse gra	anulométriqu	e après traite	ment 4 bars	eau
analyse gra tamis en mm	nulométrique masse des refus en gr	e après traite masse des refus cumuclé	ement 3 bars poucentag e des refus cumulé %	eau tamisat cumulé en %	analyse gra tamis en mm	nulométriqu masse des refus en gr	e après traite masse des refus cumuclé	ment 4 bars poucentag e des refus cumulé %	eau tamisat cumulé en %
analyse gra tamis en mm 6,3	nulométriqu masse des refus en gr 0	e après traite masse des refus cumuclé 0	ement 3 bars poucentag e des refus cumulé % 0	eau tamisat cumulé en % 100	analyse gra tamis en mm 6,3	nulométrique masse des refus en gr 0	e après traite masse des refus cumuclé 0	ment 4 bars poucentag e des refus cumulé % 0	eau tamisat cumulé en % 100
analyse gra tamis en mm 6,3 4	nulométriqu masse des refus en gr 0 52,8	e après traite masse des refus cumuclé 0 52,8	ment 3 bars poucentag e des refus cumulé % 0 18,85714	eau tamisat cumulé en % 100 81,14286	analyse gra tamis en mm 6,3 4	nulométriqu masse des refus en gr 0 54,5	e après traite masse des refus cumuclé 0 54,5	ment 4 bars poucentag e des refus cumulé % 0 19,46429	eau tamisat cumulé en % 100 80,53571
analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15	nulométrique masse des refus en gr 0 52,8 23,2	e après traite masse des refus cumuclé 0 52,8 76	ement 3 bars poucentag e des refus cumulé % 0 18,85714 27,14286	eau tamisat cumulé en % 100 81,14286 72,85714	analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15	nulométriqu masse des refus en gr 0 54,5 21,2	e après traite masse des refus cumuclé 0 54,5 75,7	ment 4 bars poucentag e des refus cumulé % 0 19,46429 27,03571	eau tamisat cumulé en % 100 80,53571 72,96429
analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15 2	mulométrique masse des refus en gr 0 52,8 23,2 45,6	e après traite masse des refus cumuclé 0 52,8 76 121,6	ement 3 bars poucentag e des refus cumulé % 0 18,85714 27,14286 43,42857	eau tamisat cumulé en % 100 81,14286 72,85714 56,57143	analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15 2	mulométriqu masse des refus en gr 0 54,5 21,2 45,2	e après traite masse des refus cumuclé 0 54,5 75,7 120,9	ment 4 bars poucentag e des refus cumulé % 0 19,46429 27,03571 43,17857	eau tamisat cumulé en % 100 80,53571 72,96429 56,82143
analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15 2 1,25	nulométrique masse des refus en gr 0 52,8 23,2 45,6 46,5	e après traite masse des refus cumuclé 0 52,8 76 121,6 168,1	ement 3 bars poucentag e des refus cumulé % 0 18,85714 27,14286 43,42857 60,03571	eau tamisat cumulé en % 100 81,14286 72,85714 56,57143 39,96429	analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15 2 1,25	nulométriqu masse des refus en gr 0 54,5 21,2 45,2 45,2	e après traite masse des refus cumuclé 0 54,5 75,7 120,9 166	ment 4 bars poucentag e des refus cumulé % 0 19,46429 27,03571 43,17857 59,28571	eau tamisat cumulé en % 100 80,53571 72,96429 56,82143 40,71429
analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15 2 1,25 0,8	mulométrique masse des refus en gr 0 52,8 23,2 45,6 46,5 20,3	e après traite masse des refus cumuclé 0 52,8 76 121,6 168,1 188,4	ment 3 bars poucentag e des refus cumulé % 0 18,85714 27,14286 43,42857 60,03571 67,28571	eau tamisat cumulé en % 100 81,14286 72,85714 56,57143 39,96429 32,71429	analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15 2 1,25 0,8	mulométrique masse des refus en gr 0 54,5 21,2 45,2 45,2 45,1 23,6	e après traite masse des refus cumuclé 0 54,5 75,7 120,9 166 189,6	ment 4 bars poucentag e des refus cumulé % 0 19,46429 27,03571 43,17857 59,28571 67,71429	eau tamisat cumulé en % 100 80,53571 72,96429 56,82143 40,71429 32,28571
analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15 2 1,25 0,8 0,5	nulométrique masse des refus en gr 0 52,8 23,2 45,6 46,5 20,3 18,3	e après traite masse des refus cumuclé 0 52,8 76 121,6 121,6 168,1 188,4 206,7	ement 3 bars poucentag e des refus cumulé % 0 18,85714 27,14286 43,42857 60,03571 67,28571 73,82143	eau tamisat oumulé en % 100 81,14286 72,85714 56,57143 39,96429 32,71429 26,17857	analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15 2 1,25 0,8 0,5	nulométrique masse des refus en gr 0 54,5 21,2 45,2 45,2 45,1 23,6 17,5	e après traite masse des refus cumuclé 0 54,5 75,7 120,9 166 189,6 207,1	ment 4 bars poucentag e des refus cumulé % 0 19,46429 27,03571 43,17857 59,28571 67,71429 73,96429	eau tamisat oumulé en % 100 80,53571 72,96429 56,82143 40,71429 32,28571 26,03571
analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15 2 1,25 0,8 0,5 0,315	nulométrique masse des refus en gr 0 52,8 23,2 45,6 46,5 20,3 18,3 15,7	e après traite masse des refus cumuclé 0 52,8 76 121,6 168,1 188,4 206,7 222,4	ement 3 bars poucentag e des refus cumulé % 0 18,85714 27,14286 43,42857 60,03571 67,28571 73,82143 79,42857	eau tamisat cumulé en % 100 81,14286 72,85714 56,57143 33,96429 32,71429 32,71429 26,17857 20,57143	analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15 2 1,25 0,8 0,5 0,315	nulométrique masse des refus en gr 0 54,5 21,2 45,2 45,1 23,6 17,5 14,2	e après traite masse des refus cumuolé 0 54,5 75,7 120,9 166 189,6 207,1 221,3	ment 4 bars poucentag e des refus cumulé % 0 19,46429 27,03571 43,17857 59,28571 67,71429 73,96429 79,03571	eau tamisat cumulé en % 100 80,53571 72,96429 56,82143 40,71429 32,28571 26,03571 26,03571
analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15 2 1,25 0,8 0,5 0,315 0,2	nulométrique masse des refus en gr 0 52,8 23,2 45,6 46,5 20,3 18,3 15,7 7,9	e après traite masse des refus cumuclé 0 52,8 76 121,6 168,1 188,4 206,7 222,4 230,3	ement 3 bars poucentag e des refus cumulé % 0 18,85714 27,14286 43,42857 60,03571 67,28571 73,82143 79,42857 82,25	eau tamisat cumulé en % 100 81,14286 72,85714 56,57143 33,96429 32,71429 26,17857 20,57143 17,75	analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15 2 1,25 0,8 0,5 0,315 0,2	nulométrique masse des refus en gr 0 54,5 21,2 45,2 45,2 45,1 23,6 17,5 14,2 9,4	e après traite masse des refus cumuclé 0 54,5 75,7 120,9 166 189,6 207,1 221,3 230,7	ment 4 bars poucentag e des refus cumulé % 0 19,46429 27,03571 43,17857 59,28571 67,71429 73,96429 73,96429 73,96429	eau tamisat cumulé en % 100 80,53571 72,96429 56,82143 40,71429 32,28571 26,03571 26,03571 20,96429 17,60714
analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15 2 1,25 0,8 0,5 0,315 0,2 0,25	nulométrique masse des refus en gr 0 52,8 23,2 45,6 46,5 20,3 18,3 18,3 15,7 7,9 8	e après traite masse des refus cumuclé 0 52,8 76 121,6 168,1 188,4 206,7 222,4 230,3 238,3	ement 3 bars poucentag e des refus cumulé % 0 18,85714 27,14286 43,42857 60,03571 67,28571 73,82143 79,42857 82,25 85,10714	eau tamisat cumulé en % 100 81,14286 72,85714 56,57143 39,96429 32,71429 26,17857 20,57143 17,75 14,89286	analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15 2 1,25 0,8 0,5 0,315 0,2 0,125	nulométrique masse des refus en gr 0 54,5 21,2 45,2 45,1 23,6 17,5 14,2 3,4 8,4	e après traite masse des refus cumuclé 0 54,5 75,7 120,9 166 189,6 207,1 221,3 230,7 239,1	ment 4 bars poucentag e des refus cumulé % 0 19,46429 27,03571 43,17857 59,28571 67,71429 73,96429 73,96429 73,90571 82,39286 85,39286	eau tamisat cumulé en % 100 80,53571 72,96429 56,82143 40,71429 32,28571 26,03571 20,96429 17,60714 14,60714

30. Résultats de cisaillement après traitement série 4 (phosphates)

Essai de	cisaillemer	nt après tra	aitement ph	osphates	4 ième sér	ie							
	16)ar		2bar				3bar			4ba	r	
ΔL	ΔH	La	τ=Lax0,194 /	۸H	La	τ=Lax0,194	ΔV	La	τ=Lax0,194	/Sc (Kpa)	۵V	La	τ=Lax0,194/Sc (Kpa)
0	0	0	0	0	0	0	0	0	0		0	0	0
0,025	-0,03	58	0,313863	-0,04	45	0,243515	-0,03	105	0,568201		-0,05	85	0,459972
0,05	-0,05	110	0,597759	-0,06	120	0,652101	-0,06	180	0,978151		-0,1	195	1,059664
0,075	-0,06	164	0,894965	-0,07	178	0,971364	-0,09	226	1,233305		-0,13	272	1,484332
0,1	-0,06	183	1,002881	-0,09	220	1,20565	-0,12	276	1,512542		-0,16	334	1,830395
0,125	-0,05	200	1,100709	-0,1	255	1,403404	-0,14	310	1,706099		-0,18	390	2,146383
0,15	-0,02	215	1,188319	-0,1	285	1,575214	-0,14	350	1,934473		-0,2	435	2,404274
0,175	0	229	1,27113	-0,08	315	1,748498	-0,14	377	2,092647		-0,21	478	2,653276
0,2	0,04	240	1,337931	-0,06	350	1,951149	-0,13	401	2,23546		-0,21	515	2,870977
0,225	0,08	248	1,388514	-0,05	375	2,099567	-0,11	426	2,385108		-0,19	544	3,045772
0,25	0,11	254	1,42829	-0,03	405	2,277391	-0,1	454	2,552928		-0,17	582	3,272696
0,275	0,16	261	1,474061	0	430	2,42853	-0,09	476	2,688326		-0,146	620	3,501601
0,3	0,22	265	1,503216	0,04	455	2,580994	-0,08	505	2,86462		-0,14	655	3,715497
0,325	0,26	268	1,526931	0,08	477	2,717709	-0,06	526	2,996887		-0,12	684	3,897093
0,35	0,31	267	1,527965	0,11	500	2,861357	-0,03	544	3,113156		-0,09	714	4,086018
0,375	0,37	267	1,534756	0,17	515	2,960296	0	560	3,218963		-0,05	740	4,25363
0,4	0,42	267	1,541607	0,21	530	3,060119	0,02	570	3,291071		-0,03	760	4,388095
0,425	0,47	267	1,54852	0,25	542	3,143438	0,05	574	3,329028		0	770	4,46577
0,45	0,53	266	1,54967	0,32	557	3,244985	0,09	583	3,396456		0,03	777	4,526667
0,475	0,57	265	1,55083	0,36	564	3,300633	0,12	589	3,446938		0,06	790	4,623228
0,5				0,43	569	3,34503	0,16	595	3,497879		0,09	798	4,691273
0,525				0,48	565	3,336682	0,21	598	3,531568		0,13	804	4,748128
0,55				0,54	560	3,322324	0,25	602	3,571498		0,16	816	4,841101
0,575				0,6	555	3,307834	0,29	600	3,576037		0,19	826	4,923011
0,6				0,69	550	3,29321	0,33	593	3,550679		0,22	830	4,969753
0,625							0,35	590	3,549147		0,23	834	5,01693
0,65											0,25	830	5,016199
0,675											0,26	822	4,991174
0,7											0,28	820	5,002516

			· ·		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· . · ·			
analyse gra	nulométrique	e après traite	ment 1 bar p	hosphates	analys	e granulométriqu	ie après traite	ement 2 bars	phosphates
tamis on	massa das	masse des	poucentag	tamisat	tamis	on massa das	masse des	poucentag	tamisat
mm	refus en ar	refus	e des refus	cumulé en	(amis	en masse des	refus	e des refus	cumulé en
	reids en gr	cumuclé	cumulé %	%		i leiusengi	cumuclé	cumulé %	%
6,3	0	0	0	100	6,3	0	0	0	100
4	51,2	51,2	18,28571	81,71429	4	51,8	51,8	18,5	81,5
3,15	21,6	72,8	26	74	3,1	5 23,1	74,9	26,75	73,25
2	49,7	122,5	43,75	56,25	2	47,6	122,5	43,75	56,25
1,25	46,5	169	60,35714	39,64286	1,25	5 45,3	167,8	59,92857	40,07143
0,8	20,1	189,1	67,53571	32,46429	0,8	23,1	190,9	68,17857	31,82143
0,5	17,8	206,9	73,89286	26,10714	0,5	18,1	209	74,64286	25,35714
0,315	15,9	222,8	79,57143	20,42857	0,31	5 10,9	219,9	78,53571	21,46429
0,2	8,6	231,4	82,64286	17,35714	0,2	: 10	229,9	82,10714	17,89286
0,125	8,1	239,5	85,53571	14,46429	0,12	5 9,2	239,1	85,39286	14,60714
fend	40,2	279,7	99,89286	0,107143	fen	d 40,8	279,9	99,96429	0,035714
analyse gra	nulométrique	e après traite	ment 3 bars	phosphates	analys	e granulométriqu	le après traite	ement 4 bars	phosphates
analyse gra	nulométrique	e après traite masse des	ment 3 bars poucentag	phosphates tamisat	analys	e granulométriqu	ie après traite masse des	ment 4 bars poucentag	phosphates tamisat
analyse gra tamis en	nulométrique masse des	e après traite masse des refus	ment 3 bars poucentag e des refus	phosphates tamisat cumulé en	analys tamis	e granulométriqu en masse des	e après traite masse des refus	ement 4 bars poucentag e des refus	phosphates tamisat cumulé en
analyse gra tamis en mm	nulométrique masse des refus en gr	e après traite masse des refus cumuclé	ment 3 bars poucentag e des refus cumulé %	phosphates tamisat cumulé en %	analys tamis mr	e granulométriqu en masse des n refus en gr	e après traite masse des refus cumuclé	ement 4 bars poucentag e des refus cumulé %	phosphates tamisat cumulé en %
analyse gra tamis en mm 6,3	nulométrique masse des refus en gr 0	e après traite masse des refus cumuclé 0	ment 3 bars poucentag e des refus cumulé % 0	phosphates tamisat cumulé en % 100	analyse tamis mr 6,3	e granulométriqu en masse des refus en gr ; 0	e après traite masse des refus cumuclé 0	ement 4 bars poucentag e des refus cumulé % 0	phosphates tamisat cumulé en % 100
analyse gra tamis en mm 6,3 4	nulométrique masse des refus en gr 0 50,1	e après traite masse des refus cumuclé 0 50,1	ment 3 bars poucentag e des refus cumulé % 0 17,89286	phosphates tamisat cumulé en % 100 82,10714	analysi tamis mr 6,3 4	e granulométriqu en masse des refus en gr ; 0 53,1	e après traite masse des refus cumuclé 0 53,1	ment 4 bars poucentag e des refus cumulé % 0 18,96429	phosphates tamisat cumulé en % 100 81,03571
analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15	nulométrique masse des refus en gr 0 50,1 22,9	e après traite masse des refus cumuclé 0 50,1 73	ment 3 bars poucentag e des refus cumulé % 0 17,89286 26,07143	phosphates tamisat cumulé en % 100 82,10714 73,92857	analys tamis mr 6,3 4 3,1%	e granulométriqu en masse des refus en gr 6 0 53,1 5 21,6	e après traite masse des refus cumuclé 0 53,1 74,7	ment 4 bars poucentag e des refus cumulé % 0 18,96429 26,67857	phosphates tamisat cumulé en % 100 81,03571 73,32143
analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15 2	nulométrique masse des refus en gr 0 50,1 22,9 48,6	e après traite masse des refus cumuclé 0 50,1 73 121,6	ment 3 bars poucentag e des refus cumulé % 0 17,89286 26,07143 43,42857	phosphates tamisat cumulé en % 100 82,10714 73,92857 56,57143	analys tamis 6,3 4 3,11 2	e granulométriqu en masse des refus en gr 5 0 53,1 5 21,6 46,7	e après traite masse des refus cumuclé 0 53,1 74,7 121,4	ment 4 bars poucentag e des refus cumulé % 0 18,96429 26,67857 43,35714	phosphates tamisat cumulé en % 100 81,03571 73,32143 56,64286
analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15 2 1,25	nulométrique masse des refus en gr 0 50,1 22,9 48,6 45	e après traite masse des refus cumuclé 0 50,1 73 121,6 166,6	ment 3 bars poucentag e des refus cumulé 0 17,89286 26,07143 43,42857 59,5	phosphates tamisat cumulé en % 100 82,10714 73,92857 56,57143 40,5	analys tamis mr 6,3 4 3,1% 2 2 1,2%	e granulométriqu en masse des refus en gr 6 0 53,1 5 21,6 46,7 5 45,9	refus refus cumuclé 0 53,1 74,7 121,4 167,3	ment 4 bars poucentag e des refus cumulé 0 18,96429 26,67857 43,35714 59,75	phosphates tamisat cumulé en % 100 81,03571 73,32143 56,64286 40,25
analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15 2 1,25 0,8	nulométrique masse des refus en gr 0 50,1 22,9 48,6 45 22,4	e après traite masse des refus cumuclé 0 50,1 73 121,6 166,6 189	ment 3 bars poucentag e des refus cumulé % 0 17,89286 26,07143 43,42857 59,5 67,5	phosphates tamisat cumulé en % 100 82,10714 73,92857 56,57143 40,5 32,5	analys tamis mr 6,3 4 3,1% 2 1,2% 0,2%	e granulométriqu en masse des refus en gr 5 21,6 46,7 5 45,9 8 23,8	e après traite masse des refus oumuclé 0 53,1 74,7 121,4 167,3 191,1	ment 4 bars poucentag e des refus cumulé % 0 18,96429 26,67857 43,35714 59,75 68,25	phosphates tamisat cumulé en % 100 81,03571 73,32143 56,64286 40,25 31,75
analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15 2 1,25 0,8 0,5	nulométrique masse des refus en gr 0 50,1 22,9 48,6 45 22,4 18	e après traite masse des refus cumuclé 0 50,1 73 121,6 166,6 189 207	ment 3 bars poucentag e des refus cumulé % 0 17,89286 26,07143 43,42857 59,5 67,5 73,92857	phosphates tamisat cumulé en % 100 82,10714 73,92857 56,57143 40,5 32,5 26,07143	analys tamis mr 6,3 4 4 3,1% 2 1,2% 0,5 0,5	e granulométriqu en masse des refus en gr 0 53,1 5 21,6 46,7 5 45,9 8 23,8 6 18,2	e après traite masse des refus cumuclé 0 53,1 74,7 121,4 167,3 191,1 209,3	ment 4 bars poucentag e des refus cumulé % 0 18,96429 26,67857 43,35714 59,75 68,25 74,75	phosphates tamisat cumulé en % 100 81,03571 73,32143 56,64286 40,25 31,75 25,25
analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15 2 1,25 0,8 0,5 0,315	nulométrique masse des refus en gr 0 50,1 22,9 48,6 45 22,4 18 15,4	e après traite masse des refus cumuclé 0 50,1 73 121,6 166,6 189 207 222,4	ment 3 bars poucentag e des refus cumulé % 0 17,89286 26,07143 43,42857 59,5 67,5 73,92857 79,42857	phosphates tamisat cumulé en % 82,10714 73,92857 56,57143 40,5 32,5 26,07143 20,57143	analys tamis 6,3 4 3,1t 2 1,2t 0,5 0,5 0,5 0,5 0,31	e granulométriqu en masse des refus en gr 53,1 5 21,6 46,7 5 45,9 8 23,8 5 18,2 5 10,6	e après traite masse des refus cumuclé 0 53,1 74,7 121,4 167,3 191,1 209,3 219,9	ment 4 bars poucentag e des refus cumulé % 0 18,96429 26,67857 43,35714 59,75 68,25 74,75 78,53571	phosphates tamisat cumulé en % 100 81,03571 73,32143 56,64286 40,25 31,75 25,25 21,46429
analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15 2 1,25 0,8 0,5 0,5 0,315 0,2	nulométrique masse des refus en gr 0 50,1 22,9 48,6 45 22,4 18 15,4 8,6	e après traite masse des refus cumuclé 0 50,1 73 121,6 166,6 189 207 222,4 231	ment 3 bars poucentag e des refus cumulé % 0 17,89286 26,07143 43,42857 59,5 67,5 73,92857 79,42857 82,5	phosphates tamisat cumulé en % 100 82,10714 73,92857 56,57143 40,5 32,5 26,07143 20,57143 17,5	analys tamis mr 6,3 4 3,11 2 1,24 0,5 0,5 0,33 0,33	e granulométriqu en masse des refus en gr 5 21,6 46,7 5 45,9 8 23,8 6 18,2 5 10,6 10,6	e après traite masse des refus cumuclé 0 53,1 74,7 121,4 167,3 191,1 209,3 219,9 230,5	ment 4 bars poucentag e des refus cumulé % 0 18,96429 26,67857 43,35714 59,75 68,25 74,75 78,53571 82,32143	phosphates tamisat cumulé en % 100 81,03571 73,32143 56,64286 40,25 31,75 25,25 21,46429 17,67857
analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15 2 1,25 0,8 0,5 0,5 0,5 0,315 0,2 0,125	nulométrique masse des refus en gr 0 50,1 22,9 48,6 45 22,4 18 15,4 8,6 8,1	e après traite masse des refus cumuclé 0 50,1 73 121,6 166,6 189 207 222,4 231 239,1	ment 3 bars poucentag e des refus oumulé ½ 0 17,89286 26,07143 43,42857 59,5 67,5 73,92857 79,42857 82,5 85,39286	phosphates tamisat cumulé en % 100 82,10714 73,92857 56,57143 40,5 32,5 26,07143 20,57143 17,5 14,60714	analyss tamis mr 6,3 4 3,1t 2 1,2t 0,5 0,5 0,5 0,5 0,5 0,5 0,5 0,5 0,5 0,5	e granulométriqu en masse des refus en gr 6 0 53,1 5 21,6 46,7 5 45,9 6 23,8 6 18,2 5 10,6 5 8,2	e après traite masse des refus cumuclé 0 53,1 74,7 121,4 167,3 191,1 209,3 219,9 230,5 238,7	ment 4 bars poucentag e des refus cumulé ½ 0 18,96429 26,67857 43,35714 53,75 68,25 74,75 78,53571 82,32143 85,25	phosphates tamisat cumulé en % 100 81,03571 73,32143 56,64286 40,25 31,75 25,25 21,46429 17,67857 14,75
analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15 2 1,25 0,8 0,5 0,315 0,2 0,125 fend	nulométrique masse des refus en gr 0 50,1 22,9 48,6 45 22,4 18 15,4 8,1 40,1	e après traite masse des refus cumuclé 0 50,1 73 121,6 166,6 189 207 222,4 231 239,1 279,2	ment 3 bars poucentag e des refus cumulé ½ 0 17,89286 26,07143 43,42857 59,5 67,5 73,92857 73,92857 73,92857 82,5 85,39286 93,71429	phosphates tamisat cumulé en % 100 82,10714 73,92857 56,57143 40,5 32,5 26,07143 20,57143 17,5 14,60714 0,285714	analys tamis mm 6,3 6,4 3,1% 2 1,2% 0,8 0,5 0,31 0,2 0,31 0,2 0,12 (fere	e granulométriqu en masse des refus en gr 5 21,6 46,7 5 45,9 8 23,8 5 10,6 5 10,6 5 8,2 d 40,4	e après traite masse des refus cumuclé 0 53,1 74,7 121,4 167,3 191,1 209,3 219,9 230,5 238,7 279,1	ment 4 bars poucentag e des refus cumulé ½ 0 18,96429 26,67857 43,35714 59,75 68,25 74,75 78,53571 82,32143 85,25 99,67857	phosphates tamisat cumulé en % 100 81,03571 73,32143 56,64286 40,25 31,75 25,25 21,46429 17,67857 14,75 0,321429

31. Analyse granulométrique après cisaillement série 4 (phosphates)

32. Résultats de cisaillement après traitement série 4 (détergents)

Essai de	cisaillemei	nt après tr	aitement D	étergents	4 ième séri	e								
	11	par			2 bar			3bar			4ba	r		
ΔL	ΔH	La	τ=Lax0,194	ΔH	La	τ=Lax0,194	ΔH	La	τ=Lax0,194/	Sc (Kpa)	ΔH	La	τ=Lax0,194/	Sc (Kpa)
0	0	0) 0	0	0	0	0	0	0		0	0	0	
0,025	-0,015	45	0,243515	-0,02	55	0,297629	-0,01	40	0,216457		-0,05	145	0,784658	
0,05	-0,03	100	0,543417	-0,05	142	0,771653	-0,04	140	0,760784		-0,09	242	1,31507	
0,075	-0,03	136	0,742166	-0,07	202	1,102335	-0,07	220	1,200563		-0,11	315	1,718987	
0,1	-0,03	163	0,893277	-0,09	245	1,342655	-0,1	280	1,534463		-0,14	370	2,027684	
0,125	-0,02	182	2 1,001645	-0,1	276	1,518979	-0,11	325	1,788652		-0,16	420	2,311489	
0,15	-0,01	199	1,099886	-0,1	306	1,691282	-0,13	370	2,045014		-0,18	455	2,514815	
0,175	0,01	212	2 1,176767	-0,08	332	1,842861	-0,12	405	2,248069		-0,18	499	2,769843	
0,2	0,04	222	1,237586	-0,07	355	1,979023	-0,11	435	2,425		-0,16	528	2,943448	
0,225	0,08	232	1,298932	-0,05	367	2,054776	-0,1	460	2,575469		-0,15	558	3,124156	
0,25	0,11	240	1,349565	-0,02	388	2,181797	-0,09	482	2,710377		-0,13	590	3,317681	
0,275	0,15	252	1,423231	0	403	2,276041	-0,07	510	2,880349		-0,12	617	3,484658	
0,3	0,18	253	1,469181	0,03	420	2,382456	-0,05	530	3,006433		-0,11	645	3,658772	
0,325	0,22	266	1,515536	0,07	435	2,478414	-0,02	553	3,15072		-0,09	677	3,85721	
0,35	0,259	270	1,545133	0,11	450	2,575221	0	573	3,279115		-0,07	705	4,034513	
0,375	0,3	273	1,569244	0,15	455	2,615407	0,03	591	3,397156		-0,03	727	4,178904	
0,4	0,36	273	1,57625	0,2	460	2,655952	0,05	605	3,493155		0	738	4,261071	
0,425	0,41	270	1,565919	0,25	470	2,725859	0,08	623	3,613214		0,04	750	4,349776	
0,45	0,45	265	i <mark>1,543844</mark>	0,3	480	2,796396	0,12	633	3,687748		0,08	775	4,515015	
0,475	0,47	265	i <mark>1,55083</mark>	0,35	484	2,832459	0,15	647	3,786365		0,11	790	4,623228	
0,5				0,39	489	2,874727	0,19	655	3,850606		0,14	798	4,691273	
0,525				0,43	490	2,89376	0,22	664	3,921339		0,18	805	4,754033	
0,55				0,47	496	2,94263	0,26	675	4,004587		0,21	811	4,811437	
0,575				0,52	499	2,974071	0,29	674	4,017081		0,24	822	4,899171	
0,6				0,56	500	2,993827	0,32	670	4,011728		0,28	818	4,897901	
0,625				0,6	495	2,977674	0,35	667	4,012341		0,31	816	4,908651	
0,65				0,62	494	2,985545	0,38	665	4,019003		0,35	815	4,925545	
0,675											0,38	813	4,936526	

33. Analyse granulométrique après cisaillement série 4 (détergents)

analyse gra	nulométrique	e après traite	ement 1 bar d	étergents	analyse gra	nulométriqu	e après traite	ment 2 bars	détergents
		masse des	poucentag	tamisat	·		masse des	poucentag	tamisat
tamis en	masse des	refus	e des refus	cumulé en	tamis en	masse des	refus	e des refus	cumulé en
mm	rerus en gr	cumuclé	cumulé %	%	mm	rerus en gr	cumuclé	cumulé %	~
6,3	0	0	0	100	6,3	0	0	0	100
4	50,9	50,9	18,17857	81,82143	4	52,2	52,2	18,64286	81,35714
3,15	20,4	71,3	25,46429	74,53571	3,15	22,5	74,7	26,67857	73,32143
2	49,2	120,5	43,03571	56,96429	2	44,1	118,8	42,42857	57,57143
1,25	47,3	167,8	59,92857	40,07143	1,25	46,6	165,4	59,07143	40,92857
0,8	20,1	187,9	67,10714	32,89286	0,8	24,2	189,6	67,71429	32,28571
0,5	18,3	206,2	73,64286	26,35714	0,5	18,6	208,2	74,35714	25,64286
0,315	15,4	221,6	79,14286	20,85714	0,315	10,8	219	78,21429	21,78571
0,2	8,6	230,2	82,21429	17,78571	0,2	10,8	229,8	82,07143	17,92857
0,125	8,1	238,3	85,10714	14,89286	0,125	8,9	238,7	85,25	14,75
fend	39,8	278,1	99,32143	0,678571	fend	39,6	278,3	99,39286	0,607143
analyse gra	nulométrique	e après traite	ement 3 bars	détergents	analyse gra	nulométriqu	e après traite	ment 4 bars	détergents
tamis en	massa das	masse des	poucentag	tamisat	tamis en	massa das	masse des	poucentag	tamisat
(ams en	rofus op gr	refus	e des refus	cumulé en	(amsen	refus on ar	refus	e des refus	cumulé en
	reids en gr	cumuclé	cumulé %	%	11111	reids en gr	cumuclé	cumulé %	%
6,3	0	0	0	100	6,3	0	0	0	100
4	52,8	52,8	18,85714	81,14286	4	53,2	53,2	19	81
3,15	21,3	74,1	26,46429	73,53571	3,15	22,4	75,6	27	73
2	48,6	122,7	43,82143	56,17857	2	46,3	121,9	43,53571	56,46429
1,25	44,6	167,3	59,75	40,25	1,25	44,4	166,3	59,39286	40,60714
0,8	21,2	188,5	67,32143	32,67857	0,8	23,9	190,2	67,92857	32,07143
0,5	17,8	206,3	73,67857	26,32143	0,5	18,1	208,3	74,39286	25,60714
0,315	14,9	221,2	79	21	0,315	11,4	219,7	78,46429	21,53571
0,2	8,6	229,8	82,07143	17,92857	0,2	10,2	229,9	82,10714	17,89286
0,125	8,2	238	85	15	0,125	8,1	238	85	15
fend	40,1	278,1	99,32143	0,678571	fend	40,5	278,5	99,46429	0,535714

34. Résultats de cisaillement après traitement série 4 (sulfates)

Essai de	cisailiem	ent apres	traitemen	it suirates	4 ieme so	erie						
	1	bar		2bar				3bar 🛛		4b	ar	
ΔL	ΔH	La	τ=Lax0,194i	ΔH	La	τ=Lax0,194	ΔH	La	τ=Lax0,194/Sc (Kpa)	ΔH	La	τ=Lax0,194/Sc (Kpa)
0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
0,025	-0,02	6	0,032469	-0,03	40	0,216457	-0,01	112	0,606081	-0,04	63	0,340921
0,05	-0,04	115	0,62493	-0,05	120	0,652101	-0,01	165	0,896639	-0,08	180	0,978151
0,075	-0,04	148	0,807651	-0,08	170	0,927707	-0,03	255	1,391561	-0,12	255	1,391561
0,1	-0,03	170	0,931638	-0,1	215	1,178249	-0,06	325	1,781073	-0,15	324	1,775593
0,125	0	190	1,045674	-0,1	250	1,375887	-0,09	375	2,06383	-0,17	380	2,091348
0,15	0,04	210	1,160684	-0,09	279	1,542051	-0,11	430	2,376638	-0,19	430	2,376638
0,175	0,08	225	1,248927	-0,08	308	1,709642	-0,13	467	2,592217	-0,2	475	2,636624
0,2	0,13	238	1,326782	-0,06	332	1,850805	-0,14	510	2,843103	-0,21	512	2,854253
0,225	0,17	247	1,382915	-0,04	355	1,98759	-0,14	543	3,040173	-0,21	550	3,079365
0,25	0,22	251	1,41142	-0,02	378	2,125565	-0,14	573	3,222087	-0,21	587	3,300812
0,275	0,26	255	1,440175	0	401	2,264745	-0,14	603	3,40559	-0,21	620	3,501601
0,3	0,31	263	1,491871	0,03	425	2,410819	-0,13	625	3,545322	-0,2	650	3,687135
0,325	0,36	269	1,532628	0,07	444	2,529692	-0,12	650	3,703377	-0,19	683	3,891395
0,35	0,42	275	1,573746	0,11	458	2,621003	-0,1	670	3,834218	-0,17	718	4,108909
0,375	0,47	281	1,61523	0,14	467	2,684385	-0,06	690	3,966222	-0,16	755	4,339852
0,4	0,53	285	1,645536	0,18	474	2,736786	-0,04	710	4,099405	-0,13	780	4,503571
0,425	0,61	286	1,658714	0,23	480	2,783857	-0,01	710	4,117788	-0,11	800	4,639761
0,45	0,67	290	1,689489	0,28	484	2,8197	0,02	710	4,136336	-0,09	817	4,7597
0,475	0,74	290	1,697134	0,34	487	2,850015	0,05	726	4,248688	-0,06	843	4,933394
0,5	0,8	291	1,710727	0,37	487	2,86297	0,08	735	4,320909	-0,03	855	5,026364
0,525	0,85	292	1,724444	0,4	488	2,881948	0,11	747	4,411507	0	865	5,108371
0,55	0,9	293	1,738287	0,45	488	2,895168	0,14	754	4,473272	0,02	870	5,161468
0,575	0,95	290	1,728418	0,47	474	2,825069	0,17	770	4,589247	0,05	873	5,203134
0,6	1	289	1,730432	0,47	474	2,838148	0,2	774	4,634444	0,07	874	5,23321
0,625	1,05	288	1,732465				0,24	777	4,674047	0,1	875	5,263566
0,65	1,05	288	1,740561				0,27	786	4,75028	0,12	880	5,31838
0,675	1,05	288	1,748732				0,3	790	4,79687	0,14	885	5,373709
0,7							0,31	795	4,85	0,16	889	5,423459
0,725							0,32	797	4,885245	0,18	893	5,473681
0,75							0,35	798	4,914667	0,2	890	5,48127
0,775							0,38	800	4,950558	0,22	880	5,445614
0,8							0,39	791	4,918397			
0,825							0,41	790	4,93591			

35. Analyse granulométrique après cisaillement série 4 (sulfates)

analyse gra	nulométrique	e après traite	ement 1 bar si	ulfates	analyse gra	nulométrique	e après traite	ment 2 bars	sulfates
tamis en	massa das	masse des	poucentag	tamisat	tamis en	massa das	masse des	poucentag	tamisat
(amis en	refus en ar	refus	e des refus	cumulé en	tamis en	refused as	refus	e des refus	cumulé en
	reius en gr	cumuclé	cumulé %	%		reids en gr	cumuclé	cumulé %	%
6,3	0	0	0	100	6,3	0	0	0	100
4	51,1	51,1	18,25	81,75	4	52,2	52,2	18,64286	81,35714
3,15	23,2	74,3	26,53571	73,46429	3,15	23,8	76	27,14286	72,85714
2	46,9	121,2	43,28571	56,71429	2	46,4	122,4	43,71429	56,28571
1,25	44,5	165,7	59,17857	40,82143	1,25	43,6	166	59,28571	40,71429
0,8	21	186,7	66,67857	33,32143	0,8	24,8	190,8	68,14286	31,85714
0,5	18,3	205	73,21429	26,78571	0,5	17,1	207,9	74,25	25,75
0,315	17,4	222,4	79,42857	20,57143	0,315	12,3	220,2	78,64286	21,35714
0,2	8,6	231	82,5	17,5	0,2	10,3	230,5	82,32143	17,67857
0,125	8,2	239,2	85,42857	14,57143	0,125	7,2	237,7	84,89286	15,10714
fend	40,7	279,9	99,96429	0,035714	fend	41	278,7	99,53571	0,464286
analyse gra	nulométrique	e après traite	ment 3 bars	sulfates	analyse gra	nulométriqu	e après traite	ment 4 bars	sulfates
tamis en	massa das	masse des	poucentag	tamisat	tamis on	massa das	masse des	poucentag	tamisat
tams en	refus en ar	refus	e des refus	cumulé en	tams en	refusee ar	refus	e des refus	cumulé en
	ierus errgi	cumuclé	cumulé %	%		reids en gr	cumuclé	cumulé %	%
6,3	0	0	0	100	6,3	0	0	0	100
4	53,2	53,2	19	81	4	52,3	52,3	18,67857	81,32143
3,15	20,1	73,3	26,17857	73,82143	3,15	22,2	74,5	26,60714	73,39286
2	48,9	122,2	43,64286	56,35714	2	43,1	117,6	42	58
1,25	45	167,2	59,71429	40,28571	1,25	46,2	163,8	58,5	41,5
0,8	22	189,2	67,57143	32,42857	0,8	24	187,8	67,07143	32,92857
0,5	17,1	206,3	73,67857	26,32143	0,5	18,1	205,9	73,53571	26,46429
0,315	15,5	221,8	79,21429	20,78571	0,315	14,5	220,4	78,71429	21,28571
0,2	8,6	230,4	82,28571	17,71429	0,2	9,9	230,3	82,25	17,75
0,125	8,5	238,9	85,32143	14,67857	0,125	8,7	239	85,35714	14,64286
fend	40,9	279,8	99,92857	0,071429	fend	39,8	278,8	99,57143	0,428571

36. Résultats de cisaillement après traitement série 5 (eau)

Essai de	cisaillemer	nt après l	traitement	t eau 5 iè	me série									
	1ba	ar		2bar				3bar			4b	ar		
ΔL	∆H L	.a	τ=Lax0,194	ΔH	La	τ=Lax0,19	۵H	La	τ=Lax0,194	WSc (Kpa)	ΔH	La	τ=Lax0,194	¥Sc (Kpa)
0	0	0	0	0	0	0	0	0	0		0) (0	
0,025	-0,02	55	0,29763	-0,02	53	0,28681	-0,03	110	0,59526		-0,03	85	0,45997	
0,05	-0,02	110	0,59776	-0,03	130	0,70644	-0,08	190	1,03249		-0,07	200	1,08683	
0,075	-0,01	155	0,84585	-0,04	190	1,03685	-0,12	262	1,42976		-0,11	285	1,55527	
0,1	0,02	183	1,00288	-0,05	242	1,32621	-0,15	313	1,71531		-0,15	355	1,94548	
0,125	0,06	205	1,12823	-0,04	280	1,54099	-0,17	360	1,98128		-0,16	415	2,28397	
0,15	0,11	220	1,21595	-0,02	300	1,65812	-0,18	405	2,23846		-0,18	455	2,51481	
0,175	0,14	234	1,29888	0	332	1,84286	-0,19	440	2,44235		-0,18	495	2,74764	
0,2	0,19	245	1,3658	0,02	355	1,97902	-0,18	472	2,63126		-0,18	535	2,98247	
0,225	0,24	254	1,42211	0,04	378	2,11636	-0,17	495	2,77143		-0,18	570	3,19134	
0,25	0,3	259	1,45641	0,07	404	2,27177	-0,15	516	2,90157		-0,18	605	3,40203	
0,275	0,35	264	1,491	0,11	425	2,40029	-0,14	544	3,07237		-0,17	635	3,58632	
0,3	0,4	267	1,51456	0,15	446	2,52994	-0,11	563	3,19363		-0,16	672	3,81193	
0,325	0,44	268	1,52693	0,19	465	2,64934	-0,09	584	3,32734		-0,15	712	4,05662	
0,35	0,49	273	1,5623	0,25	484	2,76979	-0,06	596	3,41074		-0,13	748	4,28059	
0,375	0,53	278	1,59799	0,29	494	2,83959	-0,02	610	3,50637		-0,11	774	4,44907	
0,4	0,57	280	1,61667	0,34	501	2,89268	0,01	620	3,57976		-0,08	80	4,62482	
0,425	0,62	279	1,61812	0,4	511	2,96365	0,05	634	3,67701		-0,06	818	4,74416	
0,45	0,66	279	1,62541	0,45	514	2,99447	0,09	634	3,69357		-0,03	83	4,84126	
0,475	0,7	279	1,63276	0,51	519	3,03729	0,15	634	3,71029		0	834	4,88072	
0,5	0,71	275	1,61667	0,57	525	3,08636	0,18	635	3,73303		0,05	848	4,98521	
0,525	0,72	275	1,62405	0,63	525	3,10046	0,22	635	3,75008		0,09	849	5,01388	
0,55	0,72	275	1,6315	0,68	522	3,09688	0,24	635	3,76728		0,12	850	5,04281	
0,575				0,73	522	3,11115	0,28	636	3,7906		0,16	850	5,06605	
0,6				0,75	518	3,1016	0,31	650	3,89198		0,2	855	5,11944	
0,625							0,33	650	3,91008		0,24	850	5,11318	
0,65							0,36	648	3,91626					
0,675							0,38	646	3,9225					
0,7							0,4	645	3,93491					
0,725							0,42	645	3,95355					
0,75							0,44	642	3,9539					

37.	Analyse	granulométrique	après	cisaillement	série 5	(eau)

analyse gra	anulométrique	e après traite	ment 1 bar e	au	analyse gra	nulométrique	e après traite	ment 2 bars	eau	
tamis en mm	masse des refus en gr	masse des refus cumuclé	poucentag e des refus cumulé %	tamisat cumulé en %	tamis en mm	masse des refus en gr	masse des refus cumuclé	poucentag e des refus cumulé %	tamisat cumulé en %	
6,3	0	0	0	100	6,3	0	0	0	100	
4	52,4	52,4	18,71429	81,28571	4	53	53	18,92857	81,07143	
3,15	22,1	74,5	26,60714	73,39286	3,15	22,4	75,4	26,92857	73,07143	
2	45,6	120,1	42,89286	57,10714	2	45,7	121,1	43,25	56,75	
1,25	47,2	167,3	59,75	40,25	1,25	47	168,1	60,03571	39,96429	
0,8	23,3	190,6	68,07143	31,92857	0,8	22,4	190,5	68,03571	31,96429	
0,5	17,7	208,3	74,39286	25,60714	0,5	18,4	208,9	74,60714	25,39286	
0,315	13,1	221,4	79,07143	20,92857	0,315	13,3	222,2	79,35714	20,64286	
0,2	8,4	229,8	82,07143	17,92857	0,2	8,1	230,3	82,25	17,75	
0,125	7,9	237,7	84,89286	15,10714	0,125	7,5	237,8	84,92857	15,07143	
fend	41,6	279,3	99,75	0,25	fend	40,8	278,6	99,5	0,5	
analuse granulométrique après traitement 3 bars eau					analyse granulométrique après traitement 4 bars eau					
analyse gra	anulométrique	e après traite	ement 3 bars	eau	analyse gra	inulometriqu	e après traite	ment 4 bars	eau	
analyse gra	nulométrique masse des	e après traite masse des	ment 3 bars poucentag	eau tamisat	anaiyse gra	masse des	e après traite masse des	ement 4 bars poucentag	eau tamisat	
tamis en	masse des refus en gr	e après traite masse des refus	ement 3 bars poucentag e des refus	eau tamisat cumulé en	anaiyse gra tamis en	masse des refus en ar	e après traite masse des refus	ment 4 bars poucentag e des refus	eau tamisat cumulé en	
analyse gra tamis en mm	mulométrique masse des refus en gr	e après traite masse des refus cumuclé	ment 3 bars poucentag e des refus cumulé %	eau tamisat cumulé en %	anaiyse gra tamis en mm	nulometriqui masse des refus en gr	e après traite masse des refus cumuclé	ment 4 bars poucentag e des refus cumulé %	eau tamisat cumulé en %	
analyse gra tamis en mm 6,3	nulométrique masse des refus en gr 0	e après traite masse des refus cumuclé 0	ement 3 bars poucentag e des refus cumulé % 0	eau tamisat cumulé en % 100	tamise gra tamisen mm 6,3	nulometrique masse des refus en gr 0	e après traite masse des refus cumuclé 0	ment 4 bars poucentag e des refus cumulé % 0	eau tamisat cumulé en % 100	
analyse gra tamis en mm 6,3 4	mulométrique masse des refus en gr 0 52,4	e après traite masse des refus cumuclé 0 52,4	ment 3 bars poucentag e des refus cumulé % 0 18,71429	eau tamisat cumulé en % 100 81,28571	tamisen mm 6,3 4	nulometriqui masse des refus en gr 0 54,7	e après traite masse des refus cumuclé 0 54,7	e des refus cumulé % 19,53571	eau tamisat cumulé en % 100 80,46429	
analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15	mulométrique masse des refus en gr 0 52,4 20,8	e après traite masse des refus cumuclé 0 52,4 73,2	ment 3 bars poucentag e des refus cumulé % 0 18,71429 26,14286	eau tamisat cumulé en % 100 81,28571 73,85714	analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15	nulometriqui masse des refus en gr 0 54,7 20,9	e aprés traite masse des refus cumuclé 0 54,7 75,6	ment 4 bars poucentag e des refus cumulé % 0 19,53571 27	eau tamisat cumulé en % 100 80,46429 73	
analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15 2	mulométrique masse des refus en gr 0 52,4 20,8 47,1	e après traite masse des refus cumuclé 0 52,4 73,2 120,3	ment 3 bars poucentag e des refus cumulé % 0 18,71429 26,14286 42,96429	eau tamisat cumulé en ½ 100 81,28571 73,85714 57,03571	analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15 2	nulometriqui masse des refus en gr 0 54,7 20,9 46,3	e après traite masse des refus cumuclé 0 54,7 75,6 121,9	ment 4 bars poucentag e des refus cumulé % 0 19,53571 27 43,53571	eau tamisat cumulé en % 100 80,46429 73 56,46429	
analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15 2 1,25	nulométrique masse des refus en gr 0 52,4 20,8 47,1 47,3	e après traite masse des refus cumuclé 0 52,4 73,2 120,3 167,6	ment 3 bars poucentag e des refus cumulé % 0 18,71429 26,14286 42,96429 59,85714	eau tamisat cumulé en ½ 100 81,28571 73,85714 57,03571 40,14286	tamisen mm 6,3 4 3,15 2 1,25	nulometriqui masse des refus en gr 0 54,7 20,9 46,3 45,9	e après traite masse des refus cumuclé 0 54,7 75,6 121,9 167,8	ment 4 bars poucentag e des refus cumulé % 0 19,53571 27 43,53571 59,92857	eau tamisat cumulé en % 100 80,46429 73 56,46429 40,07143	
analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15 2 1,25 0,8	nulométrique masse des refus en gr 0 52,4 20,8 47,1 47,3 21,2	e après traite masse des refus 0 52,4 73,2 120,3 167,6 188,8	ment 3 bars poucentag e des refus cumulé % 0 18,71429 26,14286 42,96429 59,85714 67,42857	eau tamisat cumulé en % 100 81,28571 73,85714 57,03571 40,14286 32,57143	tamisen mm 6,3 4 3,15 2 1,25 0,8	mulometriqui masse des refus en gr 0 54,7 20,9 46,3 45,9 23,4	e après traite masse des refus cumuclé 0 54,7 75,6 121,9 167,8 191,2	ment 4 bars poucentag e des refus ourulé 0 19,53571 27 43,53571 59,92857 68,28571	eau tamisat cumulé en % 100 80,46429 73 56,46429 40,07143 31,71429	
analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15 2 1,25 0,8 0,5	nulométrique masse des refus en gr 52,4 20,8 47,1 47,3 21,2 17,3	e après traite masse des refus cumuclé 0 52,4 73,2 120,3 167,6 188,8 206,1	ment 3 bars poucentag e des refus cumulé % 0 18,71429 26,14286 42,96423 59,85714 67,42857 73,60714	eau tamisat cumulé en % 100 81,28571 73,85714 57,03571 40,14286 32,57143 26,33286	tamisen mm 6,3 4 3,15 2 1,25 0,8 0,5	mulometriqui masse des refus en gr 0 54,7 20,9 46,3 45,9 23,4 17,7	e après traite masse des refus cumuclé 0 54,7 75,6 121,9 167,8 191,2 208,9	ment 4 bars poucentag e des refus cumulé // 0 19,53571 27 43,53571 59,32857 68,28571 74,60714	eau tamisat cumulé en % 100 80,46429 73 56,46429 40,07143 31,71429 25,39286	
analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15 2 1,25 0,8 0,5 0,315	nulométrique masse des refus en gr 0 52,4 20,8 47,1 47,3 21,2 17,3 15,5	e après traite masse des refus cumuclé 0 52,4 73,2 120,3 167,6 188,8 206,1 221,6	ment 3 bars poucentag e des refus cumulé % 0 18,71429 26,14286 42,96429 59,85714 67,42857 73,60714 79,14286	eau tamisat oumulé 100 81,28571 73,85714 57,03571 40,14286 32,57143 26,33286 20,85714	tamisen mm 6,3 4 3,15 2 1,25 0,8 0,5 0,315	masse des refus en gr 0 54,7 20,9 46,3 45,9 23,4 17,7 13,5	e apres traite masse des refus cumuclé 0 54,7 75,6 121,9 167,8 191,2 208,9 222,4	ment 4 bars poucentag e des refus cumulé % 0 19,53571 27 43,53571 59,92857 68,28571 74,60714 79,42857	eau tamisat cumulex 100 80,46429 73 56,46429 40,07143 31,71429 25,33286 20,57143	
analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15 2 1,25 0,8 0,5 0,315 0,2	nulométrique masse des refus en gr 0 52,4 20,8 47,1 47,3 21,2 17,3 15,5 7,8	e après traite masse des refus cumuclé 0 52,4 73,2 120,3 167,6 188,8 206,1 221,6 229,4	ment 3 bars poucentag e des refus cumulé % 0 18,71429 26,14286 42,96429 59,85714 67,42857 73,60714 79,14286 81,92857	eau tamisat cumulex 100 81,28571 73,85714 57,03571 40,14286 32,57143 26,33286 20,85714 18,07143	tamisen mm 6,3 4 3,15 2 1,25 0,8 0,5 0,315 0,2	masse des refus en gr 0 54,7 20,9 46,3 45,9 23,4 17,7 13,5 8,7	e apres traite masse des refus cumuclé 0 54,7 75,6 121,9 167,8 191,2 208,9 222,4 231,1	ment 4 bars poucentag e des refus cumulé % 0 19,53571 27 43,53571 59,32857 68,28571 74,60714 79,42857 82,53571	eau tamisat cumulé 100 80,46429 73 56,46429 40,07143 31,71429 25,39286 20,57143 17,46429	
analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15 2 1,25 0,8 0,5 0,315 0,2 0,125	nulométrique masse des refus en gr 0 52,4 20,8 47,1 47,3 21,2 17,3 15,5 7,8 9,8	e après traite masse des refus cumuclé 0 52,4 73,2 120,3 167,6 188,8 206,1 221,6 229,4 239,2	ment 3 bars poucentag e des refus cumulé % 0 18,71429 26,14286 42,96429 59,85714 67,42857 73,60714 73,14286 81,92857 85,42857	eau tamisat cumulé 100 81,28571 73,85714 57,03571 40,14286 32,57143 26,33286 20,85714 18,07143 14,57143	tamisen mm 6,3 4 3,15 2 1,25 0,8 0,5 0,315 0,2 0,125	masse des refus en gr 0 54,7 20,9 46,3 45,9 23,4 17,7 13,5 8,7 7,4	e apres traite masse des refus cumuclé 0 54,7 75,6 121,9 167,8 191,2 208,9 222,4 231,1 238,5	ment 4 bars poucentag e des refus cumulé % 0 19,53571 27 43,53571 59,92857 68,28571 74,60714 79,42857 82,53571 85,17857	eau tamisat cumulé 100 80,46429 73 56,46429 40,07143 31,71429 25,39286 20,57143 17,46429 14,82143	

38. Résultats de cisaillement après traitement série 5 (phosphates)

Essai de	cisailleme	nt après	traitement ph	nospha	tes 5 ièm	e série						
	11	bar		2bar				3bar		4b	ar	
ΔL	ΔH	La	τ=Lax0,194 <mark>/</mark> ΔH		La	τ=Lax0,194/	ΔV	La	τ=Lax0,194/Sc (Kpa)	ΔV	La	τ=Lax0,194/Sc (Kpa)
0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
0,025	-0,01	45	0,243515	-0,01	60	0,324686	-0,03	65	0,351743	-0,02	95	0,514086
0,05	-0,03	105	0,570588	-0,04	132	0,717311	-0,06	180	0,978151	-0,02	180	0,978151
0,075	-0,03	150	0,818565	-0,07	190	1,03685	-0,08	262	1,429761	-0,05	285	1,555274
0,1	-0,03	184	1,008362	-0,08	235	1,287853	-0,1	325	1,781073	-0,08	362	1,983842
0,125	-0,03	215	1,183262	-0,09	274	1,507972	-0,11	370	2,036312	-0,11	440	2,42156
0,15	-0,01	232	1,282279	-0,09	307	1,696809	-0,11	412	2,277151	-0,14	510	2,818803
0,175	0,03	245	1,359943	-0,07	335	1,859514	-0,1	450	2,497854	-0,16	560	3,108441
0,2	0,07	255	1,421552	-0,06	360	2,006897	-0,09	482	2,687011	-0,16	620	3,456322
0,225	0,12	278	1,556479	-0,04	383	2,144358	-0,07	508	2,844214	-0,18	669	3,745628
0,25	0,17	281	1,580116	-0,02	410	2,305507	-0,05	540	3,036522	-0,19	710	3,992464
0,275	0,2	284	1,603959	0,02	433	2,445473	-0,02	562	3,174032	-0,19	747	4,218865
0,3	0,28	284	1,610994	0,05	455	2,580994	0,02	583	3,307076	-0,18	784	4,447251
0,325	0,34	285	1,623789	0,09	472	2,689222	0,04	605	3,44699	-0,17	805	4,58649
0,35	0,4	285	1,630973	0,14	480	2,746903	0,07	622	3,559528	-0,15	833	4,767021
0,375	0,45	284	1,632474	0,19	484	2,782104	0,11	640	3,678815	-0,14	860	4,943407
0,4	0,51	283	1,633988	0,22	485	2,800298	0,15	653	3,770298	-0,12	885	5,109821
0,425	0,57	281	1,629716	0,28	485	2,812855	0,18	664	3,851001	-0,1	910	5,277728
0,45	0,57	281	1,637057	0,33	484	2,8197	0,21	675	3,932432	-0,07	925	5,388889
0,475				0,37	480	2,80905	0,25	684	4,002896	-0,05	930	5,442534
0,5				0,42	480	2,821818	0,29	692	4,068121	-0,02	939	5,520182
0,525				0,46	478	2,822892	0,32	701	4,139848	0,02	930	5,492237
0,55				0,46	478	2,835841	0,35	710	4,212232	0,05	920	5,458104
0,575							0,38	715	4,261444	0,08	920	5,483257
0,6							0,41	720	4,311111	0,12	922	5,520617
0,625							0,44	723	4,349209	0,15	929	5,588403
0,65							0,47	726	4,387664	0,17	931	5,626604
0,675							0,5	729	4,426479	0,21	915	5,555869
0,7							0,52	732	4,46566			
0,725							0,56	734	4,499084			
0,75							0,58	734	4,520508			
0,775							0,61	733	4,535949			
0,8							0,62	732	4,551538			
0,825							0,63	730	4,561031			
0,85							0,65	726	4,558058			

analyse granulométrique après traitement 1 bar phosphates					analyse gra	anulométrique	e après traite	ment 2 bars	phosphates
tamis en mm	masse des refus en gr	masse des refus cumuclé	poucentag e des refus cumulé %	tamisat cumulé en %	tamis en mm	masse des refus en gr	masse des refus cumuclé	poucentag e des refus cumulé %	tamisat cumulé en %
6,3	0	0	0	100	6,3	0	0	0	100
4	53,7	53,7	19,17857	80,82143	4	50,4	50,4	18	82
3,15	22,6	76,3	27,25	72,75	3,15	23	73,4	26,21429	73,78571
2	46,8	123,1	43,96429	56,03571	2	48,5	121,9	43,53571	56,46429
1,25	44,4	167,5	59,82143	40,17857	1,25	46,1	168	60	40
0,8	20,9	188,4	67,28571	32,71429	0,8	23	191	68,21429	31,78571
0,5	18,2	206,6	73,78571	26,21429	0,5	18,5	209,5	74,82143	25,17857
0,315	15	221,6	79,14286	20,85714	0,315	13,2	222,7	79,53571	20,46429
0,2	8,2	229,8	82,07143	17,92857	0,2	8,3	231	82,5	17,5
0,125	8,6	238,4	85,14286	14,85714	0,125	7,4	238,4	85,14286	14,85714
fend	40,4	278,8	99,57143	0,428571	fend	40,3	278,7	99,53571	0,464286
analyse gra	nulométrique	e après traite	ment 3 bars	phosphates	analyse gra	anulométrique	e après traite	ment 4 bars	phosphates
analyse gra tamis en mm	nulométrique masse des refus en gr	e après traite masse des refus cumuclé	ment 3 bars poucentag e des refus cumulé %	phosphates tamisat cumulé en %	analyse gra tamis en mm	anulométrique masse des refus en gr	e après traite masse des refus cumuclé	ment 4 bars poucentag e des refus cumulé %	phosphates tamisat cumulé en %
analyse gra tamis en mm 6,3	nulométriqu masse des refus en gr 0	e après traite masse des refus cumuclé 0	ment 3 bars poucentag e des refus cumulé % 0	phosphates tamisat cumulé en % 100	analyse gra tamis en mm 6,3	anulométrique masse des refus en gr 0	e après traite masse des refus cumuclé 0	ment 4 bars poucentag e des refus cumulé % 0	phosphates tamisat cumulé en % 100
analyse gra tamis en mm 6,3 4	nulométriqu masse des refus en gr 0 52,6	e après traite masse des refus cumuclé 0 52,6	ment 3 bars poucentag e des refus cumulé % 0 18,78571	phosphates tamisat cumulé en % 100 81,21429	analyse gra tamis en mm 6,3 4	anulométrique masse des refus en gr 0 51,7	e après traite masse des refus cumuclé 0 51,7	ment 4 bars poucentag e des refus cumulé % 0 18,46429	phosphates tamisat cumulé en % 100 81,53571
analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15	nulométrique masse des refus en gr 0 52,6 22,6	e après traite masse des refus cumuclé 0 52,6 75,2	ment 3 bars poucentag e des refus cumulé % 0 18,78571 26,85714	phosphates tamisat cumulé en % 100 81,21429 73,14286	analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15	mulométrique masse des refus en gr 0 51,7 24,6	e après traite masse des refus cumuclé 0 51,7 76,3	ment 4 bars poucentag e des refus cumulé % 0 18,46429 27,25	phosphates tamisat cumulé en % 100 81,53571 72,75
analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15 2	nulométrique masse des refus en gr 0 52,6 22,6 48,3	e après traite masse des refus cumuclé 0 52,6 75,2 123,5	ment 3 bars poucentag e des refus cumulé % 0 18,78571 26,85714 44,10714	phosphates tamisat cumulé en % 100 81,21429 73,14286 55,89286	analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15 2	mulométrique masse des refus en gr 0 51,7 24,6 43	e après traite masse des refus cumuclé 0 51,7 76,3 119,3	ment 4 bars poucentag e des refus cumulé % 0 18,46429 27,25 42,60714	phosphates tamisat cumulé en % 100 81,53571 72,75 57,39286
analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15 2 1,25	nulométrique masse des refus en gr 0 52,6 22,6 48,3 44	e après traite masse des refus cumuclé 0 52,6 75,2 123,5 167,5	ment 3 bars poucentag e des refus cumulé 0 18,78571 26,85714 44,10714 59,82143	phosphates tamisat cumulé en % 100 81,21429 73,14286 55,89286 40,17857	analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15 2 1,25	mulométrique masse des refus en gr 0 51,7 24,6 43 47	e après traite masse des cumuclé 0 51,7 76,3 119,3 166,3	ment 4 bars poucentag e des refus cumulé 0 18,46429 27,25 42,60714 59,39286	phosphates tamisat cumulé en % 100 81,53571 72,75 57,39286 40,60714
analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15 2 1,25 0,8	nulométrique masse des refus en gr 0 52,6 22,6 48,3 44 20,6	e après traite masse des refus cumuolé 0 52,6 75,2 123,5 167,5 188,1	ment 3 bars poucentag e des refus cumulé // 18,78571 26,85714 44,10714 59,82143 67,17857	phosphates tamisat cumulé en % 100 81,21429 73,14286 55,83286 40,17857 32,82143	analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15 2 1,25 0,8	mulométrique masse des refus en gr 0 51,7 24,6 43 47 23,3	e après traite masse des refus cumuolé 0 51,7 76,3 119,3 166,3 189,6	ment 4 bars poucentag e des refus cumulé // 18,46429 27,25 42,60714 59,39286 67,71429	phosphates tamisat cumulé en % 100 81,53571 72,75 57,39286 40,60714 32,28571
analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15 2 1,25 0,8 0,5	nulométrique masse des refus en gr 0 52,6 22,6 48,3 44 20,6 18,2	e après traite masse des refus cumuclé 0 52,6 75,2 123,5 167,5 188,1 206,3	ment 3 bars poucentag e des refus cumulé % 0 18,78571 26,85714 44,10714 44,10714 59,82143 59,82143 67,17657 73,67857	phosphates tamisat cumulé en % 100 81,21429 73,14286 55,8286 40,17857 32,82143 26,32143	analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15 2 1,25 0,8 0,5	mulométrique masse des refus en gr 0 51,7 24,6 43 47 23,3 18,3	e après traite masse des refus cumuclé 0 51,7 76,3 119,3 166,3 189,6 207,9	ment 4 bars poucentag e des refus cumulé % 0 18,46429 27,25 42,60714 59,39286 67,71429 74,25	phosphates tamisat oumulé en % 100 81,53571 72,75 57,39286 40,60714 32,28571 25,75
analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15 2 1,25 0,8 0,5 0,315	nulométrique masse des refus en gr 0 52,6 22,6 48,3 44 20,6 18,2 14,8	e après traite masse des refus cumuclé 0 52,6 75,2 123,5 167,5 188,1 206,3 221,1	ment 3 bars poucentag e des refus cumulé % 0 18,78571 26,85714 44,10714 59,82143 67,17857 73,67857 78,96423	phosphates tamisat cumulé en % 100 81,21429 73,14286 55,83286 40,17857 32,82143 26,32143 26,32143 21,03571	analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15 2 1,25 0,8 0,5 0,315	mulométrique masse des refus en gr 0 51,7 24,6 43 47 23,3 18,3 13,3	e après traite masse des refus cumuclé 0 51,7 76,3 119,3 166,3 169,6 207,9 221,2	ment 4 bars poucentag e des refus cumulé % 0 18,46429 27,25 42,60714 59,39286 67,71429 74,25 79	phosphates tamisat cumulé en % 100 81,53571 72,75 57,39286 40,60714 32,28571 25,75 21
analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15 2 1,25 0,8 0,5 0,315 0,2	nulométrique masse des refus en gr 0 52,6 22,6 48,3 44 20,6 18,2 14,8 8,3	e après traite masse des refus cumuclé 0 52,6 75,2 123,5 167,5 188,1 206,3 221,1 229,4	ment 3 bars poucentag e des refus cumulé % 0 18,78571 26,85714 44,10714 59,82143 67,17857 73,67857 78,96423 81,92857	phosphates tamisat oumulé en % 100 81,21429 73,14286 55,83286 40,17857 32,82143 26,32143 21,03571 18,07143	analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15 2 1,25 0,8 0,5 0,315 0,2	mulométrique masse des refus en gr 0 51,7 24,6 43 47 23,3 18,3 18,3 13,3 8,7	e après traite masse des refus cumuclé 0 51,7 76,3 119,3 166,3 189,6 207,9 221,2 229,9	ment 4 bars poucentag e des refus cumulé % 0 18,46429 27,25 42,60714 59,39286 67,71429 74,25 79 82,10714	phosphates tamisat cumulé m % 100 81,53571 72,75 57,33286 40,60714 32,28571 25,75 21 17,83286
analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15 2 1,25 0,8 0,5 0,5 0,5 0,315 0,2 0,125	nulométrique masse des refus en gr 0 52,6 22,6 48,3 44 20,6 18,2 14,8 8,3 8,7	e après traite masse des refus cumuolé 0 52,6 75,2 123,5 167,5 188,1 206,3 221,1 229,4 238,1	ment 3 bars poucentag e des refus cumulé % 0 18,78571 26,85714 44,10714 59,82143 67,17857 73,67857 78,96429 81,92857 85,03571	phosphates tamisat cumulé en % 100 81,21429 73,14286 55,83286 40,17857 32,82143 26,32143 21,03571 18,07143 14,96429	analyse gra tamis en mm 6,3 4 3,15 2 1,25 0,8 0,5 0,5 0,315 0,2	mulométrique masse des refus en gr 0 51,7 24,6 43 47 23,3 18,3 18,3 13,3 8,7 8,2	e après traite masse des refus cumuclé 0 51,7 76,3 119,3 166,3 189,6 207,9 221,2 229,9 238,1	ment 4 bars poucentag e des refus cumulé % 0 18,46429 27,25 42,60714 59,39286 67,71429 74,25 79 82,10714 85,03571	phosphates tamisat cumulé en % 100 81,53571 72,75 57,33286 40,60714 32,28571 25,75 21 17,83286 14,96429

39. Analyse granulométrique après cisaillement série 5 (phosphates)

40. Résultats de cisaillement après traitement série 5 (détergents)

Essai de	cisailleme	nt après	traitement	t Déterge	nts 5 ièm	e série						
	1	bar			2 ba			3bar		4b	ar	
ΔL	ΔH	La	τ=Lax0,1947	ΔH	La	τ=Lax0,194i	ΔH	La	τ=Lax0,194/Sc (Kpa)	ΔH	La	τ=Lax0,194/Sc (Kpa)
0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
0,025	-0,01	50	0,270572	-0,02	74	0,400446	-0,01	80	0,432915	-0,01	90	0,487029
0,05	-0,02	123	0,668403	-0,05	145	0,787955	-0,02	175	0,95098	-0,03	200	1,086835
0,075	-0,01	173	0,944079	-0,06	199	1,085963	-0,06	265	1,446132	-0,06	285	1,555274
0,1	0	207	1,134407	-0,06	235	1,287853	-0,09	325	1,781073	-0,1	350	1,918079
0,125	0,04	234	1,28783	-0,04	264	1,452936	-0,12	376	2,069333	-0,13	403	2,217929
0,15	0,09	255	1,409402	-0,03	288	1,591795	-0,14	419	2,31584	-0,16	457	2,525869
0,175	0,14	271	1,504263	-0,01	310	1,720744	-0,15	458	2,54226	-0,17	500	2,775393
0,2	0,19	283	1,577644	0,01	335	1,867529	-0,15	490	2,731609	-0,18	542	3,021494
0,225	0,24	294	1,646061	0,04	357	1,998788	-0,15	520	2,9114	-0,18	580	3,24733
0,25	0,3	305	1,715072	0,07	378	2,125565	-0,13	546	3,070261	-0,17	620	3,486377
0,275	0,36	308	1,739505	0,11	395	2,230859	-0,11	570	3,219214	-0,16	658	3,716215
0,3	0,41	315	1,786842	0,14	410	2,325731	-0,1	590	3,346784	-0,16	692	3,92538
0,325	0,47	319	1,817504	0,18	419	2,387254	-0,08	604	3,441292	-0,14	725	4,13069
0,35	0,53	322	1,842714	0,22	429	2,455044	-0,06	632	3,616755	-0,13	758	4,337817
0,375	0,59	324	1,8624	0,25	435	2,500444	-0,03	649	3,730548	-0,1	786	4,518044
0,4	0,64	324	1,870714	0,28	437	2,523155	0,01	656	3,787619	-0,08	811	4,68256
0,425	0,7	322	1,867504	0,32	436	2,52867	0,05	657	3,810404	-0,05	830	4,813752
0,45	0,8	321	1,87009	0,35	435	2,534234	0,09	662	3,856697	-0,02	848	4,9403
0,475	0,85	321	1,878552	0,37	435	2,545701	0,12	671	3,926817	0,01	860	5,032881
0,5	0,86	0,86	0,86	0,41	435	2,557273	0,16	685	4,02697	0,04	865	5,085152
0,525	0,86	0,86	0,86	0,44	430	2,539422	0,19	692	4,086697	0,07	878	5,185145
0,55				0,45	429	2,545138	0,21	690	4,093578	0,1	886	5,256391
0,575				0,46	426	2,538986	0,24	698	4,160123	0,14	895	5,334255
0,6				0,46	426	2,550741	0,26	705	4,221296	0,17	886	5,305062
0,625							0,28	710	4,271008	0,2	882	5,305674
0,65							0,3	712	4,303053	0,23	889	5,372773
0,675							0,32	718	4,359687	0,25	890	5,404069
0,7							0,34	720	4,392453	0,28	893	5,447862
0,725							0,36	716	4,388752	0,31	890	5,455292
0,75							0,37	715	4,403492	0,34	889	5,475111
0,775							0,4	715	4,424561	0,36	875	5,414673
0,8							0,4	715	4,445833	0,39	865	5,378526

41. Analyse granulométrique après cisaillement série 5(détergents)

analyse gra	anulométriqu	e après traite	ment 1bar d	étergents	analyse gra	anulométrique	e après traite	ement 2 bars	détergents	
tamis en mm	masse des refus en gr	masse des refus cumuclé	poucentag e des refus cumulé %	tamisat cumulé en %	tamis en mm	masse des refus en gr	masse des refus cumuclé	poucentag e des refus cumulé %	tamisat cumulé en %	
6,3	0	0	0	100	6,3	0	0	0	100	
4	51,3	51,3	18,32143	81,67857	4	50,2	50,2	17,92857	82,07143	
3,15	22,4	73,7	26,32143	73,67857	3,15	26,5	76,7	27,39286	72,60714	
2	48,6	122,3	43,67857	56,32143	2	45,7	122,4	43,71429	56,28571	
1,25	44,6	166,9	59,60714	40,33286	1,25	45,2	167,6	59,85714	40,14286	
0,8	19,9	186,8	66,71429	33,28571	0,8	24,3	191,9	68,53571	31,46429	
0,5	19,3	206,1	73,60714	26,39286	0,5	16,9	208,8	74,57143	25,42857	
0,315	14,9	221	78,92857	21,07143	0,315	13,1	221,9	79,25	20,75	
0,2	8,5	229,5	81,96429	18,03571	0,2	8,3	230,2	82,21429	17,78571	
0,125	7,5	237	84,64286	15,35714	0,125	7,5	237,7	84,89286	15,10714	
fend	41,5	278,5	99,46429	0,535714	fend	39,6	277,3	99,03571	0,964286	
analyse gr	anulométriqu	e après traite	ment 3 bars	détergents	analyse granulométrique après traitement 4 bars détergents					
tamis en mm	masse des refus en gr	masse des refus cumuclé	poucentag e des refus cumulé %	tamisat cumulé en %	tamis en mm	masse des refus en gr	masse des refus cumuclé	poucentag e des refus cumulé %	tamisat cumulé en %	
6,3	0	0	0	100	6,3	0	0	0	100	
4	51,2	51,2	18,28571	81,71429	4	53,4	53,4	19,07143	80,92857	
3,15	22,7	73,9	26,39286	73,60714	3,15	18,7	72,1	25,75	74,25	
2	47,1	121	43,21429	56,78571	2	45,2	117,3	41,89286	58,10714	
1,25	44,8	165,8	59,21429	40,78571	1.25	47,7	165	58,92857	41.07143	
0,8	22	187,8	67,07143	32,92857	0,8	24	189	67,5	32,5	
0,5	17,7	205,5	73,39286	26,60714	0,5	17,5	206,5	73,75	26,25	
0,315	15,4	220,9	78,89286	21,10714	0,315	13,6	220,1	78,60714	21,39286	
0,2	8,3	229,2	81,85714	18,14286	0,2	8,9	229	81,78571	18,21429	
0,125	6,7	235,9	84,25	15,75	0,125	7,8	236,8	84,57143	15,42857	
food	43.6	279.5	99 92143	0 179571	fand	40.2	277	90 92057	1071429	

42. Résultats de cisaillement après traitement série 5 (sulfates)

Essai de	cisaillem	ent après	traitemen	t sulfates	5 ième si	érie						
	1	bar		2bar				3bar		4b	ar	
۵L	ΔH	La	t=Lax0,194	ΔH	La	τ=Lax0,194/	ΔH	La	τ=Lax0,194/Sc (Kpa)	ΔH	La	τ=Lax0,194/
0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
0,025	-0,03	65	0,351743	-0,01	62	0,335509	-0,01	65	0,351743	-0,03	85	0,459972
0,05	-0,04	110	0,597759	-0,02	140	0,760784	-0,04	185	1,005322	-0,07	190	1,032493
0,075	-0,03	135	0,736709	-0,06	200	1,091421	-0,07	265	1,446132	-0,11	280	1,527989
0,1	-0,01	157	0,860395	-0,08	250	1,370056	-0,11	325	1,781073	-0,14	344	1,885198
0,125	0,03	178	0,979631	-0,09	287	1,579518	-0,13	375	2,06383	-0,16	405	2,228936
0,15	0,06	196	1,083305	-0,09	318	1,757607	-0,14	412	2,277151	-0,18	456	2,520342
0,175	0,11	210	1,165665	-0,08	350	1,942775	-0,15	454	2,520057	-0,18	505	2,803147
0,2	0,12	218	1,215287	-0,06	373	2,079368	-0,15	484	2,698161	-0,18	549	3,060517
0,225	0,15	224	1,254141	-0,04	394	2,205945	-0,14	520	2,9114	-0,18	588	3,292121
0,25	0,21	229	1,28771	-0,02	418	2,350493	-0,13	540	3,036522	-0,18	625	3,514493
0,275	0,26	230	1,298981	0,01	435	2,456769	-0,12	565	3,190975	-0,16	665	3,75575
0,3	0,3	235	1,333041	0,04	448	2,541287	-0,09	593	3,363801	-0,14	700	3,97076
0,325	0,34	236	1,344611	0,08	460	2,620852	-0,06	615	3,503965	-0,13	745	4,24464
0,35	0,39	237	1,356283	0,11	474	2,712566	-0,03	632	3,616755	-0,1	785	4,49233
0,375	0,44	238	1,368059	0,15	482	2,770607	0	653	3,753541	-0,08	850	4,885926
0,4	0,48	236	1,362619	0,19	485	2,800298	0,04	670	3,868452	-0,05	880	5,080952
0,425	0,52	237	1,374529	0,23	495	2,870852	0,09	682	3,955396	0,02	900	5,219731
0,45	0,56	237	1,380721	0,27	494	2,877958	0,13	690	4,01982	0,04	911	5,307327
0,475	0,6	236	1,381116	0,31	500	2,926094	0,17	695	4,06727	0,08	920	5,384012
0,5	0,63	235	1,381515	0,35	500	2,939394	0,24	695	4,085758	0,11	910	5,349697
0,525	0,67	235	1,387823	0,37	490	2,89376	0,29	695	4,104414	0,15	908	5,362314
0,55	0,7	233	1,382324	0,4	490	2,907034	0,34	700	4,152905	0,18	911	5,404709
0,575	0,72	230	1,370814	0,45	490	2,92043	0,39	695	4,142243	0,2	910	5,423656
0,6	0,72	230	1,37716	0,46	484	2,898025	0,43	694	4,155432	0,24	915	5,478704
0,625				0,46	484	2,911504	0,48	694	4,17476	0,27	915	5,504186
0,65							0,52	685	4,139875	0,3	914	5,523863
0,675							0,54	685	4,159311	0,33	910	5,525509
0,7										0,36	908	5,539371

43. Analyse granulométrique après cisaillement série 5 (sulfates)

analyse gra	anulométrique	e après traite	ment 1bar s	ulfates	analyse gra	nulométriqu	e après traite	ment 2 bars	sulfates		
tamis en mm	masse des refus en gr	masse des refus cumuclé	e des refus cumulé %	tamisat cumulé en %	tamis en mm	masse des refus en gr	masse des refus cumuclé	e des refus cumulé %	tamisat cumulé en %		
6,3	0	0	0	100	6,3	0	0	0	100		
4	51,3	51,3	18,32143	81,67857	4	51,8	51,8	18,5	81,5		
3,15	22,2	73,5	26,25	73,75	3,15	22,5	74,3	26,53571	73,46429		
2	47	120,5	43,03571	56,96429	2	45,2	119,5	42,67857	57,32143		
1,25	46,3	166,8	59,57143	40,42857	1,25	46,3	165,8	59,21429	40,78571		
0,8	20,7	187,5	66,96429	33,03571	0,8	23,8	189,6	67,71429	32,28571		
0,5	18,2	205,7	73,46429	26,53571	0,5	18,4	208	74,28571	25,71429		
0,315	15,6	221,3	79,03571	20,96429	0,315	13,5	221,5	79,10714	20,89286		
0,2	8,1	229,4	81,92857	18,07143	0,2	8,6	230,1	82,17857	17,82143		
0,125	10	239,4	85,5	14,5	0,125	8,1	238,2	85,07143	14,92857		
fend	40,1	279,5	99,82143	0,178571	fend	40,6	278,8	99,57143	0,428571		
analyse gra	anulométriqu	e après traite	ment 3 bars	sulfates	analyse granulométrique après traitement 4 bars sulfates						
tamis en mm	masse des refus en gr	masse des refus cumuclé	e des refus cumulé %	tamisat cumulé en %	tamis en mm	masse des refus en gr	masse des refus cumuclé	e des refus oumulé %	tamisat cumulé en %		
6,3	0	0	0	100	6.3	0	0	0	100		
4	50,8	50,8	18,14286	81,85714	4	50,2	50,2	17,92857	82,07143		
3,15	23,9	74,7	26,67857	73,32143	3,15	23,9	74,1	26,46429	73,53571		
2	46,6	121,3	43,32143	56,67857	2	45,7	119,8	42,78571	57,21429		
1,25	45,1	166,4	59,42857	40,57143	1,25	45,1	164,9	58,89286	41,10714		
0,8	21,3	187,7	67,03571	32,96429	0,8	23,9	188,8	67,42857	32,57143		
0,5	17,9	205,6	73,42857	26,57143	0,5	18,2	207	73,92857	26,07143		
0,315	15,1	220,7	78,82143	21,17857	0,315	14,2	221,2	79	21		
0,2	7,9	228,6	81,64286	18,35714	0,2	8,8	230	82,14286	17,85714		
0,125	8,7	237,3	84,75	15,25	0,125	8,2	238,2	85,07143	14,92857		
fend	40,9	278,2	99,35714	0,642857	fend	40,2	278,4	99,42857	0,571429		

44. Analyse granulométrique de l'essai œdométrique avant traitement (imposée)

tamis en mmmasse des refus en grmasse des refus cumuclépoucentage des refus cumulé %tamisat cumulé en %6,3000100433,833,812,071428687,92857143,1513,447,216,857142983,1428571227,574,726,678571473,32142861,2521,996,634,565,50,811,8108,438,714285761,28571430,59,4117,842,071428657,92857140,24,9130,546,607142953,39285710,1255,1135,648,428571451,5714286fend20,9156,555,892857144,1071429	analyse granulométrique avant traitement								
tainis enmasse des refus en grrefus cumuclédes refus cumulé %cumulé en %6,3000100433,833,812,071428687,92857143,1513,447,216,857142983,1428571227,574,726,678571473,32142861,2521,996,634,565,50,811,8108,438,714285761,28571430,59,4117,842,071428657,92857140,3157,8125,644,857142955,14285710,24,9130,546,607142953,39285710,1255,1135,648,428571451,5714286fend20,9156,555,892857144,1071429	tomis en	masse des	masse des	poucentage	tamisat				
IninTerus en grcumuclécumulé %%6,3000100433,833,812,071428687,92857143,1513,447,216,857142983,1428571227,574,726,678571473,32142861,2521,996,634,565,50,811,8108,438,714285761,28571430,59,4117,842,071428657,92857140,3157,8125,644,857142955,14285710,24,9130,546,607142953,39285710,1255,1135,648,428571451,5714286fend20,9156,555,892857144,1071429		masse des	refus	des refus	cumulé en				
6,3000100433,833,812,071428687,92857143,1513,447,216,857142983,1428571227,574,726,678571473,32142861,2521,996,634,565,50,811,8108,438,714285761,28571430,59,4117,842,071428657,92857140,3157,8125,644,857142955,14285710,24,9130,546,607142953,39285710,1255,1135,648,428571451,5714286fend20,9156,555,892857144,1071429	11111	Terus en gr	cumuclé	cumulé %	%				
433,833,812,071428687,92857143,1513,447,216,857142983,1428571227,574,726,678571473,32142861,2521,996,634,565,50,811,8108,438,714285761,28571430,59,4117,842,071428657,92857140,3157,8125,644,857142955,14285710,24,9130,546,607142953,39285710,1255,1135,648,428571451,5714286fend20,9156,555,892857144,1071429	6,3	0	0	0	100				
3,1513,447,216,857142983,1428571227,574,726,678571473,32142861,2521,996,634,565,50,811,8108,438,714285761,28571430,59,4117,842,071428657,92857140,3157,8125,644,857142955,14285710,24,9130,546,607142953,39285710,1255,1135,648,428571451,5714286fend20,9156,555,892857144,1071429	4	33,8	33,8	12,0714286	87,9285714				
227,574,726,678571473,32142861,2521,996,634,565,50,811,8108,438,714285761,28571430,59,4117,842,071428657,92857140,3157,8125,644,857142955,14285710,24,9130,546,607142953,39285710,1255,1135,648,428571451,5714286fend20,9156,555,892857144,1071429	3,15	13,4	47,2	16,8571429	83,1428571				
1,2521,996,634,565,50,811,8108,438,714285761,28571430,59,4117,842,071428657,92857140,3157,8125,644,857142955,14285710,24,9130,546,607142953,39285710,1255,1135,648,428571451,5714286fend20,9156,555,892857144,1071429	2	27,5	74,7	26,6785714	73,3214286				
0,811,8108,438,714285761,28571430,59,4117,842,071428657,92857140,3157,8125,644,857142955,14285710,24,9130,546,607142953,39285710,1255,1135,648,428571451,5714286fend20,9156,555,892857144,1071429	1,25	21,9	96,6	34,5	65,5				
0,59,4117,842,071428657,92857140,3157,8125,644,857142955,14285710,24,9130,546,607142953,39285710,1255,1135,648,428571451,5714286fend20,9156,555,892857144,1071429	0,8	11,8	108,4	38,7142857	61,2857143				
0,3157,8125,644,857142955,14285710,24,9130,546,607142953,39285710,1255,1135,648,428571451,5714286fend20,9156,555,892857144,1071429	0,5	9,4	117,8	42,0714286	57,9285714				
0,24,9130,546,607142953,39285710,1255,1135,648,428571451,5714286fend20,9156,555,892857144,1071429	0,315	7,8	125,6	44,8571429	55,1428571				
0,125 5,1 135,6 48,4285714 51,5714286 fend 20,9 156,5 55,8928571 44,1071429	0,2	4,9	130,5	46,6071429	53,3928571				
fend 20,9 156,5 55,8928571 44,1071429	0,125	5,1	135,6	48,4285714	51,5714286				
	fend	20,9	156,5	55,8928571	44,1071429				

45. caractéristiques initial de l'échantillon.

h0 mm	8s g/cm3	S cm2	8s*s	pd
19,94	2,717	39,59	107,56603	157
19,94	2,717	39,59	107,56603	157
19,94	2,717	39,59	107,56603	157
19,94	2,717	39,59	107,56603	157
19,94	2,717	39,59	107,56603	157
19,94	2,717	39,59	107,56603	157
19,94	2,717	39,59	107,56603	157
19,94	2,717	39,59	107,56603	157
19,94	2,717	39,59	107,56603	157
19,94	2,717	39,59	107,56603	157
19,94	2,717	39,59	107,56603	157
19,94	2,717	39,59	107,56603	157
19,94	2,717	39,59	107,56603	157
19,94	2,717	39,59	107,56603	157
19,94	2,717	39,59	107,56603	157
19,94	2,717	39,59	107,56603	157
19,94	2,717	39,59	107,56603	157
19,94	2,717	39,59	107,56603	157

46. récapitulatif des résultats de l'essai œdométrique avant traitement.

contrai (bar)	lecture ∆h	h=ho-∆h	hp=pd/8s*S	e=(h-hp)/hp	h (cm)
0,28	0,065	19,875	14,633	0,35823139	1,9875
0,56	0,279	19,661	14,633	0,34360692	1,9661
2,24	1,06	18,88	14,633	0,2902344	1,888
4,48	1,6	18,34	14,633	0,25333151	1,834
8,96	2,185	17,755	14,633	0,21335338	1,7755
17,92	2,841	17,099	14,633	0,1685232	1,7099
8,96	2,809	17,131	14,633	0,17071004	1,7131
4,48	2,771	17,169	14,633	0,17330691	1,7169
2,24	2,738	17,202	14,633	0,17556209	1,7202
0,56	2,668	17,272	14,633	0,18034579	1,7272
0,28	2,638	17,302	14,633	0,18239595	1,7302
4,48	2,725	17,215	14,633	0,17645049	1,7215
8,96	2,799	17,141	14,633	0,17139343	1,7141
17,92	2,915	17,025	14,633	0,16346614	1,7025
8,96	2,88	17,06	14,633	0,16585799	1,706
4,48	2,84	17,1	14,633	0,16859154	1,71
2,24	2,811	17,129	14,633	0,17057336	1,7129

47. récapitulatif des résultats de l'essai œdométrique après traitement (eau seul)

contrai (bar)	lecture ∆h	h=ho-∆h	hp=pd/8s*S	e=(h-hp)/hp	h (cm)
0,28	0,279	19,661	14,633	0,34360692	1,9661
0,56	0,472	19,468	14,633	0,33041755	1,9468
1,12	0,71	19,23	14,633	0,31415294	1,923
2,24	1,015	18,925	14,633	0,29330964	1,8925
4,48	1,491	18,449	14,633	0,26078043	1,8449
8,96	2,11	17,83	14,633	0,21847878	1,783
17,92	2,96	16,98	14,633	0,1603909	1,698
8,96	2,821	17,119	14,633	0,16988997	1,7119
4,48	2,709	17,231	14,633	0,17754391	1,7231
2,24	2,639	17,301	14,633	0,18232762	1,7301
1,12	2,599	17,341	14,633	0,18506116	1,7341
0,56	2,549	17,391	14,633	0,1884781	1,7391
0,28	2,499	17,441	14,633	0,19189503	1,7441
4,48	2,689	17,251	14,633	0,17891068	1,7251
8,96	2,802	17,138	14,633	0,17118841	1,7138
17,92	3,021	16,919	14,633	0,15622224	1,6919
8,96	2,894	17,046	14,633	0,16490125	1,7046
4,48	2,785	17,155	14,633	0,17235017	1,7155
2,24	2,71	17,23	14,633	0,17747557	1,723

48. récapitulatif des résultats de l'essai œdométrique après traitement (détergents).

contrai (bar)	lecture ∆h	h=ho-∆h	hp=pd/8s*S	e=(h-hp)/hp	h (cm)
0,28	0,45	19,49	14,633	0,331921	1,949
0,56	0,719	19,221	14,633	0,31353789	1,9221
1,12	1,055	18,885	14,633	0,2905761	1,8885
2,24	1,492	18,448	14,633	0,26071209	1,8448
4,48	2,03	17,91	14,633	0,22394588	1,791
8,96	2,71	17,23	14,633	0,17747557	1,723
17,92	3,482	16,458	14,633	0,1247181	1,6458
8,96	3,435	16,505	14,633	0,12793002	1,6505
4,48	3,381	16,559	14,633	0,13162031	1,6559
2,24	3,335	16,605	14,633	0,13476389	1,6605
1,12	3,285	16,655	14,633	0,13818082	1,6655
0,56	3,245	16,695	14,633	0,14091437	1,6695
0,28	3,195	16,745	14,633	0,14433131	1,6745
4,48	3,361	16,579	14,633	0,13298708	1,6579
8,96	3,39	16,55	14,633	0,13100526	1,655
17,92	3,542	16,398	14,633	0,12061778	1,6398
8,96	3,495	16,445	14,633	0,1238297	1,6445
4,48	3,442	16,498	14,633	0,12745165	1,6498
2,24	3,4	16,54	14,633	0,13032188	1,654

49. récapitulatif des résultats de l'essai œdométrique après traitement (sulfates).

contrai (bar)	lecture ∆h	h=ho-∆h	hp=pd/8s*S	e=(h-hp)/hp	h (cm)
0,28	0,36	19,58	14,633	0,33807148	1,958
0,56	0,62	19,32	14,633	0,32030342	1,932
1,12	0,95	18,99	14,633	0,29775166	1,899
2,24	1,412	18,528	14,633	0,26617918	1,8528
4,48	1,931	18,009	14,633	0,23071141	1,8009
8,96	2,642	17,298	14,633	0,1821226	1,7298
17,92	3,52	16,42	14,633	0,12212123	1,642
8,96	3,46	16,48	14,633	0,12622155	1,648
4,48	3,403	16,537	14,633	0,13011686	1,6537
2,24	3,355	16,585	14,633	0,13339712	1,6585
1,12	3,305	16,635	14,633	0,13681405	1,6635
0,56	3,265	16,675	14,633	0,1395476	1,6675
0,28	3,225	16,715	14,633	0,14228115	1,6715
4,48	3,389	16,551	14,633	0,1310736	1,6551
8,96	3,442	16,498	14,633	0,12745165	1,6498
17,92	3,581	16,359	14,633	0,11795257	1,6359
8,96	3,531	16,409	14,633	0,12136951	1,6409
4,48	3,47	16,47	14,633	0,12553817	1,647
2,24	3,43	16,51	14,633	0,12827171	1,651

50. récapitulatif des résultats de l'essai œdométrique après traitement (phosphates).

contrai (bar)	lecture ∆h	h=ho-∆h	hp=pd/8s*S	e=(h-hp)/hp	h (cm)
0,28	0,261	19,679	14,633	0,34483701	1,9679
0,56	0,645	19,295	14,633	0,31859496	1,9295
1,12	1,095	18,845	14,633	0,28784255	1,8845
2,24	1,64	18,3	14,633	0,25059796	1,83
4,48	2,361	17,579	14,633	0,20132577	1,7579
8,96	3,072	16,868	14,633	0,15273696	1,6868
17,92	3,952	15,988	14,633	0,09259892	1,5988
8,96	3,889	16,051	14,633	0,09690426	1,6051
4,48	3,832	16,108	14,633	0,10079956	1,6108
2,24	3,784	16,156	14,633	0,10407982	1,6156
1,12	3,734	16,206	14,633	0,10749675	1,6206
0,56	3,694	16,246	14,633	0,1102303	1,6246
0,28	3,654	16,286	14,633	0,11296385	1,6286
4,48	3,818	16,122	14,633	0,1017563	1,6122
8,96	3,871	16,069	14,633	0,09813435	1,6069
17,92	4,01	15,93	14,633	0,08863528	1,593
8,96	3,961	15,979	14,633	0,09198387	1,5979
4,48	3,909	16,031	14,633	0,09553748	1,6031
2,24	3,866	16,074	14,633	0,09847605	1,6074