



01638

MICROFICHE 10

Republique Tunisienne
MINISTRE DE L'AGRICULTURE
CENTRE NATIONAL DE
DOCUMENTATION AGRICOLE
TUNIS

الجمهورية التونسية
وزارة الزراعة

المركز القومي
للتوثيق الفلاحي
تونس

F

1

DIVISION DES *R*ESOURCES EN *E*AUCARTE BLENDU DE FIN DE TRAVAUX AU FORAGE S.F. 13

(GARAT EL. ATACH N° 1) N° BHM 15272/4

ET AU FORAGE S.F. 14 (GARAT EL. ATACH N° 2) N° BHM 15273/4Mars 1977R. Kerschel

REPUBLIQUE TUNISIENNE

MINISTÈRE DE L'AGRICULTURE
DIRECTION DES RESSOURCES
EN EAU ET EN SOL
DIVISION DES RESSOURCES EN EAU

COMPTE-RENDU DE FIN DE TRAVAUX AU FORAGE
S.E. 13 (GABAI EL ATACH N° 1) N° BIBH 15272/4
ET AU FORAGE S.E. 14 (GABAI EL ATACH N° 2) N° BIBH 15273/4

--:SS:--

D.R.2 TUNIS, Mars 1977

Par : R. Koschel
avec la Collaboration des
MM. A. Ben Belgacem
H. Mahoui
S. Tagouti
H. Zarrouk

SONMAIRE

INTRODUCTION

- 1 - Forage SF 13, N° BIRH 15272/4
- 2 - Forage SF 14, N° BIRH 15273/4
- 3 - Renseignements hydrogéologiques recueillis des deux forages

LISTE DES CARTES

Carte de situation, 1/50.000

LISTE DES TABLEAUX

SF 13

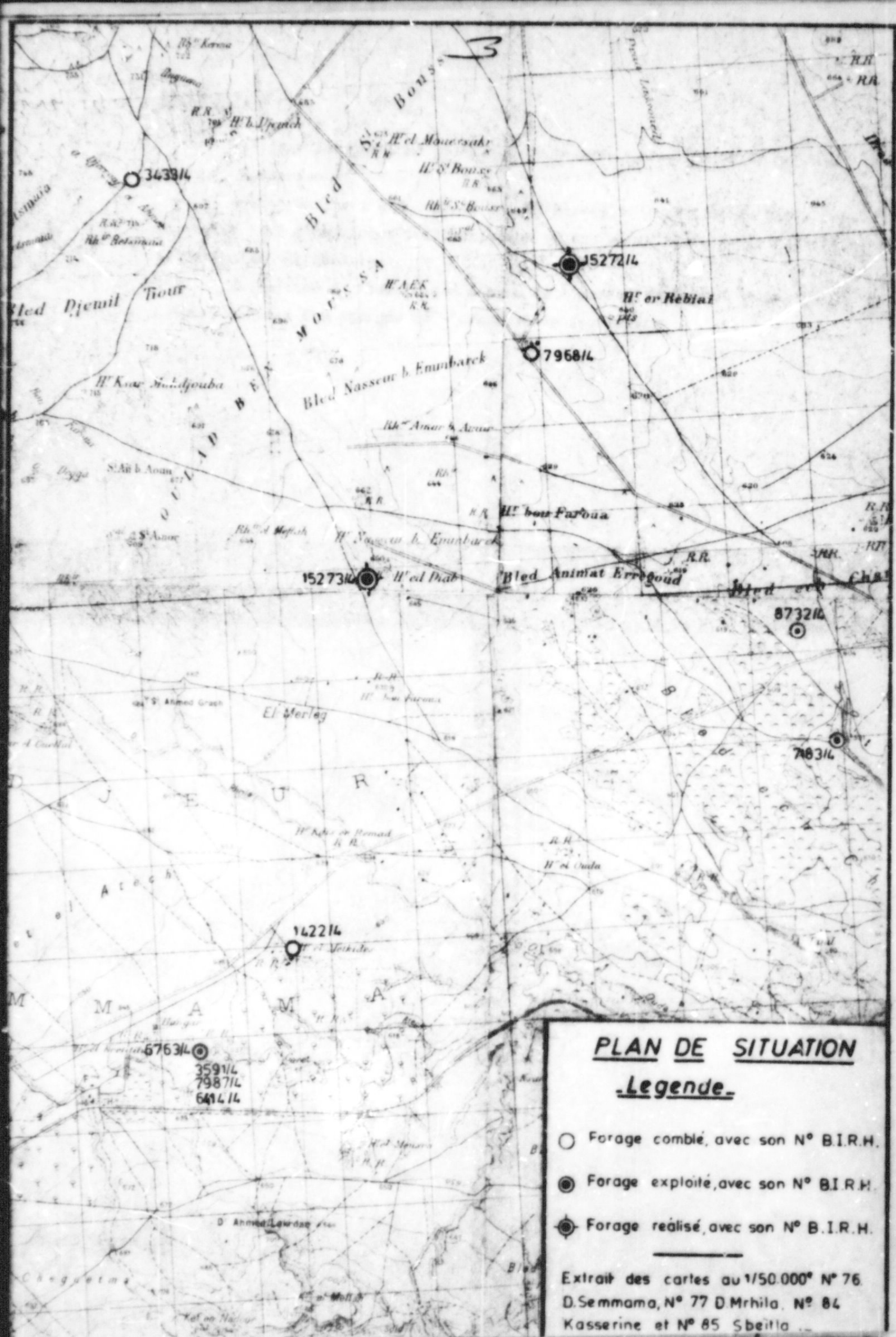
1. Coupes technique et géologique
2. Analyse granulométrique
3. Essai de réception
- 4 /1-3 1er palier Abaissement
- 5 /1-3 - 1er palier Remontée
- 6 /1-3 - 2ème palier Abaissement
- 7 /1-3 - 2ème palier Remontée
8. Courbe de débit
9. Analyses chimiques

SF 14

10. Coupes technique et géologique
11. Essai de Réception
- 12/ 1-3 1er Palier Abaissement
- 13/1-3 2ème Palier Abaissement
- 14/ 1-3 - Remontée
15. Courbe de débit
16. Analyses chimiques
17. Diagramme logarithmique des analyses

LISTE DES PLANCHES (poch 1)

- 1 - Carottage électrique, S.F 13
- 2 - Carottage électrique, S.F 14



INTRODUCTION -

Les deux forages font partie du programme de développement rural au Gouvernement de Kasserine.

Leur création a été demandée par la Direction Régionale du Génie Rural de Kasserine afin d'améliorer l'alimentation en eau potable des zones arides dans la Délégation de Sbeitla.

La Section de Sbeitla qui dépend de l'Arrondissement de Kasserine de la D.R.E/D.R.E.S a été chargée de l'observation des travaux.

1 - FORAGE S.F 13 N° BIRH 15272/4

(GARAAT EL ATACH N°1)

1 - FORAGE DE SBEITLA N° 13 (SV 13) N° BIRH 15272/4 (Garaft El Atach N° 1)

Le forage réalisé remplace l'ancien forage comblé, nommé "Zavi...", N° BIRH 7963/4.

1.1 - Situation - (voir extrait de carte)

Coordonnées : 7G 44' 47"

39G 36' 30"

Altitude : 639,764 m N.G.T

Le forage se situe à 6 km au Nord-Ouest de la route Sbeitla-Kasserine à côté d'une piste principale.

1.2 - Marche des travaux -

Note d'implantation : R. Koschel, D.R.E, Mai 1975.

Société de forage : Régie des Sondages Hydrauliques (R.S.H.)

Foreuse : d'abord F-WW-N° 5

après F-1500 n° 3

Chef Chantier : d'abord M. Rachid Amara

après M. Gansaoui Lakhdar

21. 1.76 - Construction des fosses à boue

27. 1.76 - Arrêt des travaux par M. le Délégué de Sbeitla.

Déplacement du chantier de 1,5 km vers le Nord sur demande du Délégué et en accord avec les responsables du G.R de la D.R.E et la R.S.H.

1. 2.76 - Construction de nouvelles fosses à boue.

3. 2.76 - Commencement de la reconnaissance en 18".

Placement d'un tube guide de 16" de 0 - 7,80 m.

Cimentation totale.

18. 2.76 - Suite reconnaissance en 9" 7/8, A la suite de pannes continues la machine F-WW N° 5 a été remplacée par la F-1500 N° 3.

22. 2.76 - Fin reconnaissance. Cote atteinte : 173 m du T.N.

Pertes de boue : 60 - 80 m = 2 m3

81 - 106 m = 1 m3

107 - 130 m = 2,5 m3

131 - 143 m = 2,0 m3

144 - 153 m = 2,0 m3

172 m perte totale, 15 m3 environ.

24. 2.76 - Carottage électrique.

Niveau de boue : 47 (m)

Viscosité " : 39 (sec)

Densité " : 1,1 - 1,2 (g/cm3)

25. 2.76

-8. 3.76 - Alésage en 15", cote finale atteinte 162 m.

9. 3.76 - Descente d'une colonne de tubes API, 106 m de long, diamètre 9" 5/8.

.../...

10. 3.76
16. 3.76 - Cimentation, 4,6 t ciment en bas et en haut
20. 3.76
24. 3.76 - Reforage sabot et fond de forage en 8" 1/2. Côte atteinte : 162 m.
21. 3.76 - Changement de Chef Chantier.
25. 3.76 - Descente de crépines "Mold" 6" : 16 m tube chambre, 44 m de crépines, ouvertures des slots : 2 mm, 10 m de tube de décantation.
R.D.G à la côte 90 m, fond à la cote 160 m.
Injection de 5,680 m³ de gravier, mal tamisé. Il a été demandé un gravier d'un diamètre compris entre 2-4 mm. En vérité le gravier injecté se composait de plus de 50 % de grains dont le diamètre était hors de la limite fixée.
28. 3.76 - Test du fond du forage et du niveau de gravier.
28. 3.76
8. 4.76 - Développement à la soupape
10 h/jour, soupape 8"
NS = 47,47 m au tubage
A la fin du soupapage l'eau était toujours troublée et contenait du sable et même du gravier. Une suite du développement, cette fois-ci au compresseur, a été demandée.
9. 4.76
16. 4.76 - Développement au compresseur, 14h/jour, train des tiges à 65 m du TN, pression à la sortie du compresseur : 5-6 kg/cm², débit sortant de l'ordre de 5 l/s. Installation archaïque sans tube de refoulement ni déversoir. Apparition de grandes quantités de sable fin et de grains de gravier. Diminution mais pas de disparition de sable au cours du développement.
19. 4.76 - 9h00 début de l'essai de réception.

1.3 - Etat du forage (voir tableau N° 1)

Reconnaissance : 0 - 2 m en 18"
8 - 173 m en 9" 5/8

Absage : de 8 - 162 m en 15' reforage en 8"

Tubage : de 0 - 7,8 m en 16" (tube guide) cimenté
de (+) 0,44 m - (-) 105,54 m en 9" 5/8, API.

Cimentation en bas et en haut, 4,6 t de ciment

Crépines : Raccord droit-gauche à la cote - 90^m du T.N.
Tube chambre 6" de 90 m - 106 m du T.N.
Crépine Mold : 6" Slot 2 mm de 106 - 150 m du T.N.
Tube décantation 6" de 150 - 160 m du T.N.
Bouchon de ciment à la cote, 162 m.
Gravier injecté : 5,68 m³

1.4 - Analyse hydrogéologique du forage -

1.4.1 - Coupe géologique - (voir page 6 - 7 et tableau N° 1).

La coupe géologique est sensiblement identique avec celle du forage voisin comblé, BIRH N° 7988/4, distant de 1,1 km. Il en est de même pour l'altitude des limites stratigraphiques des deux forages. Celle-ci signale d'une part un milieu de sédimentation assez homogène et d'autre part un fond du synclinal plus ou moins plat.

La nappe captée représente la partie inférieure du niveau des grès G3, constituée de grès friables, à savoir des sables tassés. Les pertes constantes et faibles enregistrées témoignent bien d'un milieu poreux.

La forte perte enregistrée à la cote de 173 m signale un changement de ce milieu vers le bas. Il semble que les grès de l'étage sous-jacent G2 soient plus compactés et l'eau souterraine y circule le long des diaclases.

Puisqu'on a des indices d'un niveau plus bas de la nappe G2 par rapport à celui de la nappe G3 un captage de la première nappe n'était pas envisagé.

1.4.2 - Analyse granulométrique (voir tableau N° 2-)

1.4.3 - Carottage électrique - (voir planche N° 1)

Le carottage montre la bonne homogénéité de la nappe captée. A part cela, les logs sont en concordance avec la coupe géologique et ne présentent pas d'anomalies.

1.4.4 - Essai de réception - (voir tableau N° 3-7)

Date : 19-20. 4.78

Observation : Section de Sheftla, Section de Pompage, D.R.E

G.M.P : Moteur Steyr, 54 CV

Pompe KSB, 8"

Cote de l'immersion : 74,15 m

Mesures : N.S par manomètre à mercure

Cote prise d'air : 70,30 m

Débit : 120 l (1er palier) et chronomètre.

Compteur "Pollux" WFR 200 (2e palier).

N.S initial : 47,30 m (ubage) 46,86 m T.N

PALIER	Durée (h)	Débit (l/s)	N.S (m T.N)	Rebattement (m)	OBSERVATIONS
1 Abaissement	8	16-17	46,86	3,62	pas de stabilisation
Remontée	8	-		0,17	Rebattement résiduel
2 Abaissement	8	24,1	47,03	6,29	Amorce de stabilisation après 6 heures.
Remontée	8	-		0,03	Rebattement résiduel
3 Abaissement	5 min	31	46,86	(7,8)	Arrêt à la suite d'une panne de la pompe.

Résultats (voir Tableau N° 4/3 - 5/3 - 6/3 - et 7/3)

PALIER	Débit (l/s)	Débit spécifique (l/s/m)	Transmissivité (m ² /s)
1 Abaissement	17	4,7	$1,0 \times 10^{-2}$
Remontée	17		$1,1 \times 10^{-2}$
2 Abaissement	24,1	3,8	$0,9 \times 10^{-2}$
Remontée			$0,8 \times 10^{-2}$

Le captage, complet à 100 %, séparé des nappes sous et susjacentes par des niveaux argileux, a donné des résultats équivoques. Des phénomènes de drainance ne s'observent pas. La transmissivité T diminue légèrement avec la diminution du débit spécifique ce qui est normal.

$$\begin{aligned} T \text{ moyen s'élève à } & 1 \times 10^{-2} \text{ m}^2/\text{s} \\ K \text{ moyen } & \text{à } 2,2 \times 10^{-4} \text{ m/s} \end{aligned}$$

Ces valeurs représentent les caractéristiques hydrauliques de la partie la plus profonde de la nappe du grès G3. La forme de la courbe de débit (voir tableau N° 8) indique un aquifère semi-captif dont on peut estimer le coefficient d'emmagasinement S. à 10^{-2} à 10^{-3} .

Le 3e palier a échoué à cause d'une cassure d'un machoire d'une des tiges de la pompe, provoquant un fort déséquilibre de toute la colonne des tiges.

La remarque suivante a été écrite au compte-rendu de l'essai :

"L'eau contenait du sable fin et même du gravier pendant tout l'essai. La quantité de sable diminuait au cours du pompage mais ne disparaissait pas complètement".

1.4.5 - Analyses chimiques (voir tableau N° 9 et 17)

L'eau est Sodium sulfatée, fortement déséquilibrée par un excédent de Sodium. Ceci reflète le filtrage d'une eau, composée au début de Ca-Mg SO_4 , à travers des couches argileuses, imprégnées de Sodium, séparant nappe phréatique et profonde.

Le résidu sec (R.S) paraît élevé vu l'emplacement du forage au milieu de l'aire d'alimentation de la nappe. Ce phénomène ajouté à la légère diminution de la salinité observée au cours de pompage donne l'impression d'une nappe à écoulement lente, voire à milieu stagnant.

L'eau est d'une potabilité passable.

1.5 - Conclusion -

De par sa situation dans une dépression, à côté d'une piste et à la bordure d'une région assoiffée, ce forage est destiné à l'alimentation humaine et non pas à l'irrigation.

Nous proposons, en conséquence, un débit d'exploitation modeste de 15 l/s exploitable à l'aide d'un groupe moto-pompe semblable à celui utilisé pendant l'essai de réception. L'immersion de la pompe peut être réduite à 80 m du T.N.

Des débits supérieurs à 15 l/s jusqu'à un maximum de 30 l/s sont exploitables mais ne semblent pas nécessaires si l'on construit un réservoir d'eau à côté du forage.

En vue de la longévité de l'ouvrage, il est recommandé de garder un débit d'exploitation constant.

COUPE GEOLOGIQUE -

Levée : 3.3.1976 par R. Koschel

Echantillons sec

- 0 - 8 m : sable moyen-gros, lég. limoneux, brun.
- 8 - 9 m : gravier fin (calcaire)
- 9 - 24 m : sable gros, gravier fin, faiblement encrouté, jaune.
- 24 - 33 m : sable moyen, (gros,fin) peu de gravier fin, pur, blanc.
- 33 - 37 m : sable gros, gravier fin, lég. argileux, encrouté jaune pâle.
- 37 - 48 m : sable gros, argileux en haut, graveleux en bas, jaune-blanc.
- 48 - 56 m : sable fin, fortement argileux en haut lég. argileux en bas, gris-jaune.
- 56 - 63 m : argile sableuse en haut, sable fin fortement argileux en bas.
- 63 - 69 m : argile gris, fortement sableuse en haut, sable moy. fortement argileux, brun-rouge en bas.
- 69 - 75 m : argile sableuse, rouge-brun.
- 75 - 80 m : sable fin, fortement argileux, gris, un mètre de sable moy. à la base.
- 80 - 81 m : sable fin, fortement argileux, gris.

Echantillons mouillés

- 81 - 84 m : argile sableuse, peu de sable et de gravier.
- 84 - 88 m : sable moy. gros, lég. argileux jaune. (1)
- 88 - 91 m : sable gros (fin,moy.) gravier fin, pur, blanc. (2)
- 91 - 96 m : sable fin moy. (gros) argileux, jaune. (3)
- 96 - 106 m : sable moy. (fin-gros) peu de gravier (quartz jaunâtre) pur, blanc. (4)
- 106 - 107 m : argile plastique, gris-bleu.
- 107 - 111 m : sable fin, lég. argileux, homogène, gris-blanc. (5)
- 111 - 112 m : idem, plus argileux.
- 112 - 115 m : sable comme 107 - 111 m (6)
- 115 - 120 m : sable moy. (fin-gros) gris. (7)
- 120 - 132 m : sable moy. (fin-gros) gris-blanc, pas de gravier. (8)
- 132 - 143 m : sable fin, homogène, pur, gris-blanc. (9)
- 143 - 153 m : sable gros (fin-moy.) gravier fin, lambeaux d'argile gris. (10)
- 153 - 155 m : sable gros (fin moy.), fortement argileux, écaillés d'argile grisâtre.
- 155 - 156 m : argile sableuse gris.
- 156 - 163 m : sable gros (fin-moy.), gravier, fortement argileux, gris. (11)
- 163 - 165 m : sable moy. (fin-gros), lég. argileux, gris-noir. (12)
- 165 - 168 m : argile sableuse, gris.
- 168 - 172 m : sable fin, très argileux.

INTERPRETATION DE LA COUPE GEOLOGIQUE -

Echelle adoptée -

∠ 0,063 mm : Limon et argile
0,063 - 0,2 mm : sable fin
0,02 - 0,6 mm : sable moy.
0,6 - 2,0 mm : sable gros
2,0 - 6,3 mm : gravier fin

- 0 - 9 m : Quaternaire probable
- 9 - 48 m : Horizon des grès (sables) grossiers, situé environ 100 m au dessus de la base du grès G3 (Miocène)
- 48 - 85 m : Horizon d'argiles sableuses.
- 85 - 153 m : Sables fins homogènes, à la base des grès G3
- 153 - 176 m : Argile 2, qui sépare les grès G3 et G2 (Miocène).

Les chiffres entre parenthèses (1) - (12) désignent les échantillons prises pour analyse granulométrique.

2 - FORAGE S.F 14 N° BIRH : 13273/4

(GARAAT EL ATACHT II°2)

2 - FORAGE DE SHEITLA N° 14 (S.F. 14) N° BIRH 15272/4 (Garaât El Atach N° 2)

Le forage réalisé se situe dans une zone assoiffée au piedmont du Dj. Semmane (Garaât El Atach).

2.1 - Situation - (voir extrait de carte) -

Coordonnées 38G 19' 30"

7G 41' 22"

Altitude : 837,118 N.G.T

Le forage se situe 3 km au Nord de la G.P 3 (Sheitla-Kesserine). On l'a atteint par une piste qui se branche de la G.P 3 au lieu dit Cheraia.

2.2 - Marche des travaux -

Note d'implantation : R. Koschel, D.R.E, Mars 1975

Société de forage : R.S.H

Sondeuse : Failing 1500 N° 3

Chef chantier : M. Genzaoui Lekhder

14. 4.76 - Implantation du forage en présence de M. le Délégué de Sheitla et le Chikh de Cheraia.

11. 5.76 - Début reconnaissance en 22' jusqu'à la profondeur de 15 m.

Placement d'un tube guide 18" de 0 - 15 m

Cimentation tube guide

Suite reconnaissance en 12" 1/4 jusqu'à 158 m

en 7" 7/8 " 166 m

en 6" 1/4 " 195 m

Pertes de boue : 6 m3 entre 86 et 122 m. Le niveau de boue descendait avec l'approfondissement du forage.

30. 5.76 : Train de tiges cassé à la cote 165 m à cause d'un vieux cordon de soudure usé.

31. 5.76 - Renvoi du carottage électrique appelé par la R.S.H sans consultation préalable de l'Ingénieur Hydrogéologue.

1. 6.76

8. 6.76 - Travaux de repêchage à la cloche et au taraud. Remontée des tiges jusqu'à la cote 157 m. Abandon de la colonne cassée au fond du forage.

10. 6.76 - Carottage électrique

Après la demande du carottage la sondeuse tombe en panne. La conséquence en était un bon descente avec un bouchon infranchissable à la cote 147 m. Lors de la remontée de la Sonde SPN il y a eu un accident.

Par inattention d'un ouvrier qui forçait sur le manivelle du travail, le câble de la SPN se casse et la sonde disparaît dans le trou.

11. 6.76 - Alésage en 15" jusqu'à la cote 118 m

17. 6.76 - " " 11" " " " 115 m

18. 6.76 - Placement d'un bouchon de ciment au fond du forage (115-117 m).

20. 6.76 - Descente de la colonne 8" 5/8, éléments de 7 - 10 m, raccords filetés (fabrication tunisienne) à savoir :
- 88 m tubes pleins
 - 24,40 m tubes lanternés fentes de 2 mm
 - 5,10 m tubes pleins (décantation, raccord sondé)
- Injection de 13 m3 de gravier tamisé, 3-5 mm.
21. 6.76 - Début soupapage, soupape 8", tous les 10 minutes, N.S à - 75,10 m tub.
22. 6.76 - soupapage et injection de 150 kg de Pyrophosphate à l'aide de tiges situées à la cote 111 m. Agitation à la soupape.
- N.S à - 72,20 m de T.N.
- Suite soupapage et contrôle du niveau de gravier.
26. 6.76 - Deuxième opération d'injection de Pyrophosphate (250 kg) - Agitation à la soupape.
30. 6.76 - Cimentation de la colonne de 0 - 30 m T.N.
1. 7.76
12. 7.76 - Chantier en repos
13. 7.76 - Suite développement à la soupape. Eau troublée avec du sable fin.
19. 7.76 - Descente d'une colonne 6" à 104 m, tube gaz 2" à 85 m.
20. 7.76 - Développement au compresseur, 2 postes/jour
26. 7.76 - Fin développant au compresseur, eau claire..
28. 7.76 - Essai de réception.

2.3 - Etat du forage -

Reconnaissance : 0 - 15 m en 22"

15 - 158 m en 12" 1/2

158 - 168 m en 7" 7/8

168 - 195 m en 6" 1/4

Colonne de tiges 30 m de long, coincée entre 157-167 m T.N

Alésage : 0 - 15 m en 22"

15 - 116 m en 18"

Tubage : 0 - 15 m : tube guide en 18"

+ 0,52 - 85^m,48 : tube plein 9" 5/8

85,48 - 109^m,88 : tube lanterné, fentes +/- 2 mm, 9" 5/8

109,88 - 114^m,98 : tube de décantation, 9" 5/8

Bouchon de ciment au fond du forage : 115 - 117 m.

13 m3 de gravier, 3-5 mm de 30-115 m.

Cimentation 0 - 30 m.

2.4 - Analyse hydrogéologique du forage -

2.4.1 - Coupe géologique (voir page 13-14 et tableau N° 1J)

Le forage s'arrête proche du toit des argiles rougeâtres de l'Aquitanien.

Se partie supérieure appartient au Quaternaire et au niveau des g. à s (sables) G3 (0-20 m). Suivent les argiles sableuses du niveau A2 jusqu'à la profondeur de 86 m. Les sables aquifères captés appartiennent au niveau des grès G2, ainsi que les alternances sous-jacentes, caractérisées par la couleur grise-noire.

Le classement des couches entre 156 - 182 est incertain.

Ils peuvent représenter les niveaux G2 + A1 + G1.

2.4.2 - Carottage électrique -

Le diagramme est de mauvaise qualité à cause des circonstances décrites au paragraphe 2.2.

On voit néanmoins que la partie captée de 85 à 109 présente l'unique niveau intéressant au point de vue homogénéité et résistivité sur les 150 m de coupe disponibles.

Un éventuel captage des niveaux profonds, situés entre 174-182 m était d'avance exclu à cause de la colonne coincée à cette profondeur.

2.4.3 - Essai de réception -

Date : 28 -29. 7.76

Observation : Section Kasserine, Section Pompage de la D.R.E

G.M.P : Moteur Steyr 54 CV

Pompe KSB 6"

Immersion 100,33 m Tub. (99,81 m T.N)

Mesures : N.S par manomètre à mercure

Cote prise d'air 94,68 m tubage

Colonne d'eau initiale : 29,57 m

N.S initial : 72,12 m Tub. 71,80 m T.N

Débit : Par fût 112 l et chronomètre

La procédure de cet essai, c'est-à-dire nombre et débit des paliers, a été largement dictée par la profondeur du plan d'eau et le matériel de pompage disponible.

NB initial : 71,80 m T.N

PALIER	Durée (h)	Débit (l/s)	N.S (m T.N)	Rebattement (m)	OBSERVATIONS
1 Abaissement	5 1/2	14-16	71,80	7,83	Stabilisation après 80 min.
2 Abaissement	3 1/2	16,8	70,41	10,38	Stabilisation après 2h20 min.
Remontée	2 1/4	-	-	-	Rebattement résiduel

Résultats

PALIER	Débit (l/s)	Débit Spécifique (l/s/m)	Transmissivité m ² /s	Perméabilité m/s
1 ^{er} Abaissement	16	2,04	$5,3 \times 10^{-3}$	$2,17 \times 10^{-4}$
2 ^{ème} Abaissement	18,6	1,80	$3,6 \times 10^{-3}$	$1,5 \times 10^{-4}$
Remontées	17	-	(10×10^{-3})	

Étaient pompés deux paliers successifs, suivis d'une remontée complète. Le résultat du premier palier peut être considéré comme parfait tandis que celui du deuxième, par contre, nécessite une correction qui a été calculée en appliquant un "temps de pompage moyen pondéré" (Méthode de COOPER-JACOB). La remontée est presque entièrement ramouflée par une forte post-production; les quelques valeurs en régime transitoire ne permettent pas une interprétation sûre.

Nous adoptons en conséquence la valeur de transmissivité obtenue du premier palier :

$$T = 5,3 \times 10^{-3} \text{ (m}^2/\text{s)}$$

Le captage est complet. Avec 24,40 m de tubes lanternés se calcule :

$$K = 2,17 \times 10^{-4} \text{ (m/s)}$$

Les valeurs caractérisent un niveau préférentiel des grès (sables) G2, situé dans sa partie sommitale.

La courbe de débits, quoique incertaine à cause de deux valeurs trop rapprochées, semble indiquer une nappe captive.

2.4.4 - Analyse chimique -

L'eau montre une grande parenté avec celle du forage BIRH N° 15272/4 (voir tableau N° 17).

Sa potabilité est passable et a tendance de s'améliorer comme cela a été démontré par la forte diminution du résidu sec au cours de l'essai.

2.5 - Conclusion -

Le débit futur de cet ouvrage est limité par la faible colonne d'eau et doit s'orienter à l'exigence de ne jamais assécher les tubes lanternés.

Récapitulation -

Toit des tubes lanternés à	88 m	88 m
Niveau statique 1978 à	71 m	
Niveau statique minimum estimé à	73 m	73 m
Placement de la pompe recommandé à	80 m	
Colonne d'eau de sécurité sur la pompe de 2 m, jote alors à	78 m	78 m
		<u>5 m</u>

La colonne d'eau disponible serait alors limitée à 5 m.

Débit spécifique 1976 à	2,0 l/s/m	
Débit spécifique minimum estimé à :	1,5 l/s/m	<u>1,5 l/s/m</u>
Débit d'exploitation résultante	: 1,5 l/s/m x 5 m =	<u>7,5 l/s</u>

Nous recommandons en conséquence de ne pas dépasser un débit d'exploitation de 7,5 l/s, à prélever à l'aide d'une pompe 6" installée à la cote 80 m du T.N et propulsée d'un moteur de 40 - 50 CV.

COUPE GEOLOGIQUE -

Levés : 10. 8.78 par R. Koschel

Echantillons sec

Echelle, voir SF 13

- 0 - 1 m = terre végétale
- 1 - 8 m = sable limoneux, concrétions calcaires, brun-clair.
- 8 - 14 m = gravier grossier (calcaire subangulaire)
- 14 - 18 m = gravier fin et sable, encroûté.
- 18 - 20 m = sable argileux, jaunâtre.
- 20 - 26 m = argile légèrement sableuse.
- 26 - 36 m = argile grise, plastique entre 28 - 30 m, reste sableuse.
- 36 - 54 m = argile grise, légèrement sableuse.
- 54 - 57 m = sable, grossier, argileux,
- 57 - 61 m = argile grise légèrement sableuse.
- 61 - 71 m = sable, moy. gros, légèrement argileux.
- 71 - 78 m = argile grise, compacte.
- 78 - 86 m = sable, fin, grise, fortement argileux.
- 86 - 88 m = sable moyen, gris-blanc.
- 88 - 90 m = sable moyen, argileux.
- 90 - 98 m = sable fin moyen, rarement grossier, bien assorti, pur, gris-blanc.
- 98 - 103 m = sable, moy. gros ev. légèrement argileux.
- 103 - 110 m = sable, moyen (gros) pur, gris-blanc.
- 110 - 112 m = idem, légèrement argileux.
- 112 - 118 m = sable, fin, gris, fortement argileux.
- 118 - 122 m = sable fin, moyen, gris-blanc, argileux.
- 122 - 131 m = argile, gris, fortement sableuse.
- 131 - 137 m = sable gros, gravier fin, fortement argileux, gris-noir.
- 137 - 140 m = sable fin-moyen, gris-blanc.
- 140 - 141 m = argile grise, sableuse.
- 141 - 144 m = sable fin, gris.
- 144 - 152 m = argile grise.
- 152 - 158 m = sable moyen-fin, gris-blanc.
- 158 - 168 m = argile grise, compacte.
- 168 - 172 m = sable moyen gros, gravier fin, fortement argileux, gris-noir.
- 172 - 176 m = sable et argile, gris-blanc.
- 176 - 192 m = sable moyen (fin-gros), gravier fin, fortement argileux, gris-blanc.
Intercalations d'argile grise, contenant des concrétions gris-blanc.
(ev. gypse).
- 192 - 195 m = argile grise sableuse.

.../...

Interprétation de la coupe Géologique

- 0 - 20 m = Quaternaire et reste d'érosion du niveau des grès G3 (Miocène)
- 20 - 88 m = Niveau des argiles sableuses A2
- 88 - 112 m = sables aquifères, sommet du niveau G2
- 112 - 156 m = Alternances à prédominance sableuse, du niveau G2 (Miocène).
- 156 - 182 m = Classement incertain (G2 + A1 + G1). Le forage s'arrête proche du toit des argiles rougeâtres de l'Aquitainien.

3 - RENSEIGNEMENTS HYDROGEOLOGIQUES RECUEILLIS DES DEUX FORAGES -

3.1 - Nappes -

La coincidence des épaisseurs et cotes des limites stratigraphiques aux deux forages voisins, BIRH N° 7988/4 et 15272/4, indique une corrélation étendue des dépôts continentaux du Miocène et signale un fond plat du synclinal.

Aux alentours du forage BIRH N° 15273/4 = SF 14 le niveau des grès G3 est déjà largement érodé. Le forage SF 14 capte alors le niveau des grès G2.

Il semble que le milieu des aquifères change avec la profondeur : milieu poreux vers le haut milieu filonien vers le bas.

3.2 - Piézométrie -

Les deux forages se situent sur la même altitude, 630 m N.G.T au SF 13 637 m N.G.T au S.F 14.

La cote du N.S de la nappe G3 au forage SF 13 se situe à 593 m N.G.T. Selon la carte piézométrique, la cote fictive de cette nappe aux alentours du forage SF 14 devrait être de 610 m N.G.T alors qu'elle n'est que 566 m N.G.T pour la nappe captée G2 soit une différence de pression de 44 m environ entre les deux nappes G2 et G3.

3.3 - Transmissivité -

La transmissivité enregistrée est double au forage SF 13 par rapport à celle au forage SF 14.

SF 13	SF 14
$T = 10 \times 10^{-3} \text{ (m}^2/\text{s)}$	$T = 5,3 \times 10^{-3} \text{ (m}^2/\text{s)}$
$Q \text{ spec.} = \pm 4,0 \text{ (l/s/m)}$	$Q \text{ spec.} = \pm 2,0 \text{ (l/s/m)}$

Les débits spécifiques étant alors liés aux Transmissivités.

3.4 - Perméabilité -

Les perméabilités enregistrées aux deux points d'eau sont sensiblement égales : $2,2 \times 10^{-4} \text{ (m/s)}$.

Comme nous venons de le dire, la partie captée au forage SF 14 représente un niveau préférentiel au sommet de la nappe des grès G2.

3.5 - Hydrochimie - (voir tableau N° 17)

	SF 13	SF 14
$\text{Na}^+ + \text{Cl}^- \text{ (mval \%)}$	76 %	60 %
Coef. des bases échangées	60	70
$\text{Ca}^{++} + \text{Mg}^{++} \text{ (mval \%)}$	51 %	62 %
$\text{So}_4^{--} \text{ (mval \%)}$	51 %	62 %
Température	21,0°	22°

Le R.S diminuait aux deux forages au cours de pompage, mais particulièrement au forage SF 14.

On peut conclure :

SF 13. eau plus phréatique moins stagnante mais éventuellement plus vieille p.r. au SF 14.

SF 14. eau plus profonde, beaucoup plus stagnante et éventuellement plus jeune, p.r au SF 13.

TUNIS, le 2.3.1977

R. KOSCHEL
Ingénieur Hydrogéologue

FORAGE DE SBEITLA n° 13

R.S.H

N° B.I.R.H 15272/4

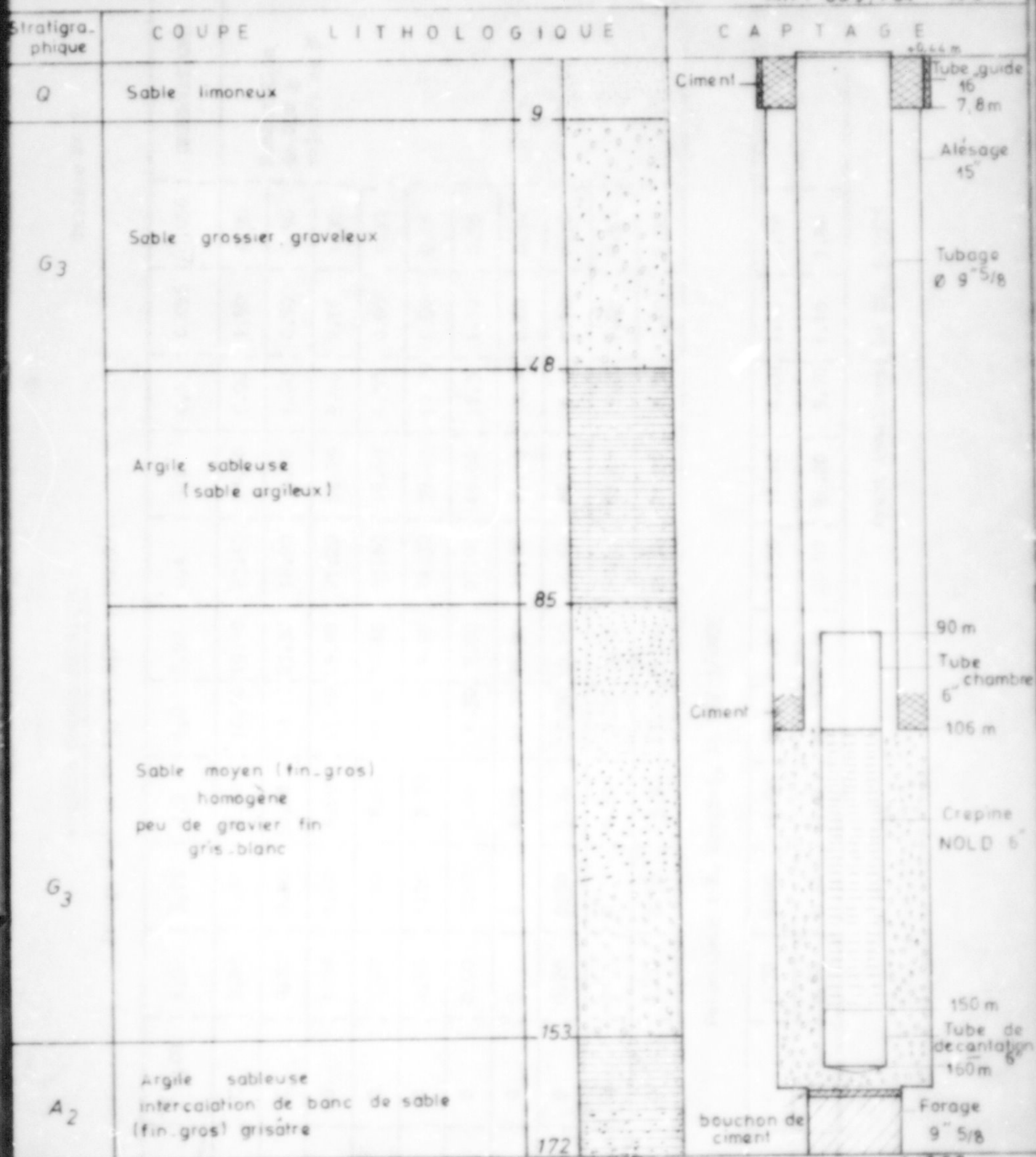
1 - 2 au 20. 4. 1976

Tableau N° 1

Lat: 39° 23' 30"

Long: 7° 44' 47"

Alt: 639,764 NGT



NS Initial	ESSAIS DE DEBITS				ANALYSES CHIMIQUES								
	Palier	Q l/s	Δ m	t h	Dates	Ca ⁺⁺	Mg ⁺⁺	Na ⁺	So ₄ ⁻	Cl ⁻	Hco ₃ ⁻	RS	T° c
47,30 m au Tubage 46,86 m au T.N.	1 ^{er}	15,8	3,62	8	19.4.76	140	80,4	262,2	595,2	252	290	1584	21,6
	2 ^e	24,3	6,26	8	19.4.76	140	62,4	262,2	624,0	237	284	1560	21,4
					20.4.76	140	68,4	262,2	619,2	248,5	274,5	1544	21,4
					20.4.76	140	67,2	262,2	671,2	262,7	280	1568	21,7

ANALYSE GRANULOMETRIQUE

Tableau No 2

Forage Sbeitla No 13, No BIRH : 15272/4

Taux (%)		Profondeur (m)													OBSERVATIONS
N°	7	8,00	4,0	3,15	2,0	1,0	0,60	0,4	0,2	0,1	0,056	0,056	1/0,056		
I	84 - 88 m	0	0,80	1,80	4,90	16,50	19,90	23,40	23,40	6,90	1,50	0,90	Rechantillon de 200 g valeurs en %		
II	88 - 91 m	0	0,30	0,80	10,60	33,70	25,30	16,90	9,80	1,60	0,50	0,50			
III	91 - 96 m	0	1,90	1,60	6,80	15,10	15,90	21,20	24,70	9,40	2,10	1,30			
IV	96 - 104 m	0	1,00	1,80	6,20	22,00	20,40	23,60	19,40	4,30	0,80	0,50			
V	107 - 111 m	0	2,90	1,20	2,70	6,60	9,90	24,30	39,40	10,70	1,50	0,80			
VI	112 - 115 m	0	0,50	0,10	0,60	6,30	7,80	27,00	44,80	11,30	1,10	0,50			
VII	115 - 120	0	0	0	4,00	21,00	25,90	21,00	21,10	5,50	0,80	0,70			
VIII	120 - 132	0	0,20	0,50	5,00	17,50	18,10	24,60	26,70	6,40	0,70	0,30			
IX	132 - 143	0	0	0	0,70	2,30	3,50	27,20	48,00	15,20	1,60	0,50			
X	143 - 150	0	3,00	2,50	5,90	15,90	15,70	21,30	21,20	8,50	3,10	2,90			

Demandeur : R. Kouchel, le 15/ 3/1976

XI	156 - 163 m	0		1,70	3,60	11,50	29,00	15,80	17,50	14,60	4,00	1,20	1,10	
XII	163 - 165 m	0		1,60	2,30	6,70	20,30	18,30	20,80	21,20	5,70	1,10	1,50	

Ayari Abdelhamid Le 25. 5.1976

TABLEAU N° 3

Essai de réception au forage SF 13 N° BIRH : 15.272/4
(Garaît E1 Atach N° 1)

Renseignements techniques -

Moteur : Steyr, 4 Cylindres, 54 CV

Pompe : K.S.B, 8"

Immersion : 74,15 m (tubage)

N.S : Prise d'air, cote 70,30 m (tubage)

N.S initial : 47,30 m (tubage) 46,86 - T.N

Débit : PQt 120 l, 1 Palier.

Compteur "Pollux" WPR 200, 2. Palier

L'eau a été pompée dans les fosses à boue et répandue sur un champ voisin, par la suite. Vu la courte durée de l'essai une réinfiltration de l'eau pompée paraît improbable.

Essai de Réception

Abaissement

1er. Palier

DATE	Heures et minutes	Temps t en secondes	Lecture Hg/mm	Colonne d'eau en m	Δ en m	Temps pour 120 l	Débit en m ³ /sec	Δ / Q	OBSERVATIONS
19.4.1976	9H00	00	1714	23.31	0.00				
		10							
		20							
		30							
		40							
	01'	50							
		60							
		70							
		80							
		90	1485	20.19	3.12			182	
		100	1488	20.23	3.08			179	
		110	1489	20.25	3.06			178	
	02'	120	1490	20.26	3.05			177	5g de sables
		150	1489	20.25	3.06			178	120 l d'eau
	03'	180	"	"	"			"	
		210	"	"	"			"	
	04'	240	1488	20.23	3.08	7	0.01714	179	
		270	1486	20.20	3.11			181	
	05'	300	1485	20.19	3.12			182	
		330	"	"	"			"	
	06'	360	"	"	"			"	
		390	1484.5	20.18	3.13			182	Echant. N° 26
	07'	420	"	"	"			"	et 37 temp
		450	1484	20.18	"			"	21.6°C
	08'	480	1483	20.16	3.15			183	
		520	1483.5	20.17	3.14			"	
	09'	540	1481	20.14	3.17			184	
		570	"	"	"			"	
	10'	600	1480.5	20.13	3.18	"	"	185	
	11	660	1480	20.12	3.19			186	
	12	720	"	"	"			"	
	13	780	1479	20.11	3.20			186	
	14	840	1478.5	20.10	3.21			187	
	15	900	1477	20.08	3.23			188	
	16	960	1476	20.07	3.24			189	Sable infé-
	17	1020	1475.5	20.06	3.25			189	rieur à 5g/
	18	1080	1475	20.06	"			"	120 l
	19	1140	1473	20.03	3.28			191	
	20	1200	"	"	"			"	
	22	1320	1472	20.01	3.30			192	
	24	1440	"	"	"			"	
	26	1560	1471	20.00	3.31			193	
	28	1680	1470	19.99	3.32			193	
	30	1800	1469.5	19.98	3.33			194	
	35	2100	1468	19.96	3.35			195	
	40	2400	"	"	"			"	Trace de sabl.
	45	2700	1465.5	19.93	3.38			197	
	50	3000	"	"	"			"	
	55	3300	1465	19.92	3.39			197	
	10H00	3600	"	"	"	7,2	0,01666	203	Présence sabl.
	10	4200	1464.5	19.91	3.40			204	fin et moyen
	20	4800	1462	19.88	3.43			205	
	30	5400	"	"	"			"	
	40	6000	"	"	"			"	
	50	6600	1461.5	19.85	3.44			206	

.../...

(suite) Abaissement

19.4.1976	11800	7200	1459	19.84	3.47	7,5	0,01600	216	Existence grains de sable
	15	8100	1458.5	19.83	3.48			217	
	30	9000	1458	19.82	3.49			218	
	45	9900	1456	19.80	3.51			219	
	12800	10800	1455.5	19.79	3.52	"	"	220	
	30	12600	1454	19.77	3.54			221	
	13800	14400	1453	19.76	3.55	7.6	0.01578	224	
	30	16200	1451	19.73	3.58			226	
	14800	18000	1451.5	19.74	3.57			226	
	30	19800	1451	19.73	3.58			226	
	15800	21600	1450	19.72	3.59	7.5	0.01600	224	
	30	23400	1449.5	19.71	3.60			225	
	16800	25200	1449	19.70	3.61	7.6	0.01578	228	Echant.N° 15 et 20 temp. 21.4°C
	30	27000	1448.5	19.69	3.62				
	17800	28800							

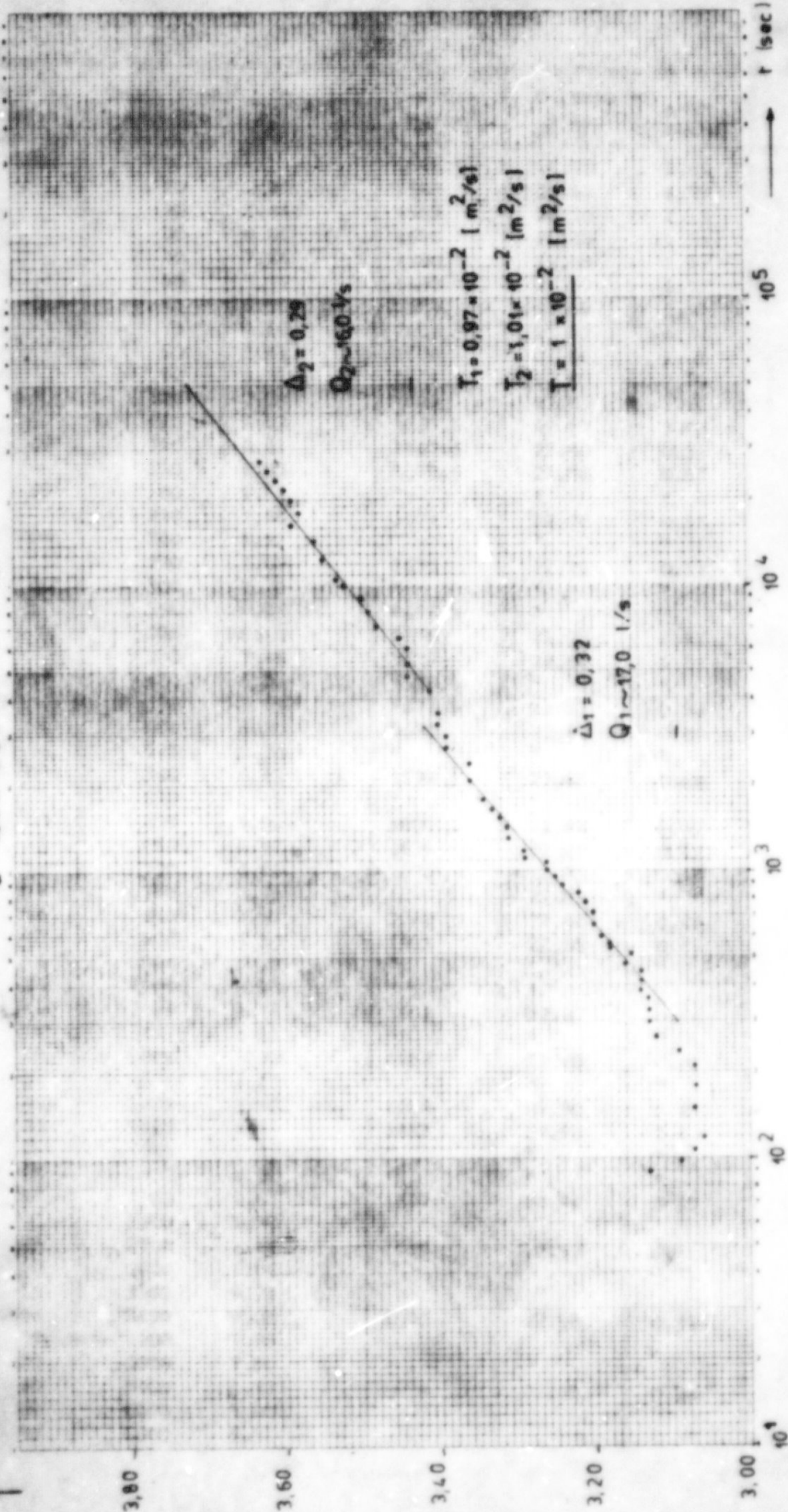
Forage SF 13, N° B.I.R.H 15272/4

Tableau N° 4/3

Essai de réception
..... Aboisement, 1^{er} Palier

Q : 16 - 17 l/s

S (m)



Essai de Réfraction

Remontée

1er Palier

DATE	Heures et minutes	Temps t en secondes	$\frac{t_0}{t} + 1$	Lecture Hg/mm	Colonne d'eau en m.	Δ' (en m)	OBSERVATION	
19. 4.1976	17H00	00		1448.9	19.70	3.61		
		10	$2.881 \cdot 10^3$	1583	21.52	1.79		
		20	1.441	1599	21.20	2.11		
		30	$9.61 \cdot 10^2$	1570	21.35	1.96		
		40	7.21	1580	21.48	1.83		
		50	5.77	1588	21.59	1.72		
		01'	60	4.81	1595	21.69	1.62	
		70	4.12	1601	21.77	1.54		
		80	3.61	1608	21.86	1.45		
		90	3.21	1619.5	22.02	1.29		
		100	2.89	1622	22.06	1.26		
		110	2.62	1637.5	22.27	1.04		
		02'	120	2.41	1647.5	22.40	0.91	
		150	1.93	1672.5	22.74	0.57		
		03'	180	1.61	"	"	"	
		210	1.38	1674	22.76	0.55		
		04'	240	1.21	"	"	"	
		270	1.07	1675	22.78	0.53		
		05'	300	$9.70 \cdot 10^1$	"	"	"	
		330	3.82	1675.5	"	"	"	
		06'	360	8.10	1676	22.79	0.52	
		390	7.48	1677	22.80	0.51		
		07'	420	6.95	1676.5	"	"	
		450	6.50	1677.5	22.81	0.50		
		08'	480	6.10	1578	22.82	0.49	
		520	5.74	"	"	"	"	
		09'	540	5.43	1679	22.83	0.48	
		570	5.15	"	"	"	"	
		10	600	4.90	1680	22.84	0.47	
		11	660	4.46	1678	22.82	0.49	
		12	720	4.10	1679	22.83	0.48	
		13	780	3.79	1679.5	22.83	"	
		14	840	3.52	1680	22.84	0.47	
		15	900	3.30	1681	22.86	0.45	
		16	960	3.10	"	"	"	
		17	1020	2.92	"	"	"	
		18	1080	2.76	1682	22.87	0.44	
		19	1140	2.62	"	"	"	
		20	1200	2.50	1683	22.88	0.43	
		22	1320	2.28	"	"	"	
		24	1440	2.10	1684	22.90	0.41	
		26	1560	1.94	1685	22.91	0.40	
		28	1680	1.81	"	"	"	
		30	1800	1.70	"	"	"	
		35	2100	1.47	1687	22.94	0.37	
		40	2400	1.30	"	"	"	
		45	2700	1.16	1689	22.97	0.34	
		50	3000	1.06	"	"	"	
		55	3300	$9.72 \cdot 10^0$	"	"	"	
		18H00	3600	9.00	1690	22.98	0.33	
		10	4200	7.85	"	"	"	
		20	4800	7.00	"	"	"	
		30	5400	6.33	1694	23.03	0.28	
		40	6000	5.80	"	"	"	
		50	6600	5.36	"	"	"	

Remontée (Suite)

19. 4.1976	19800	7200	5.00 .10 ⁰	1696	23.06	0.25	
	15	8100	4.55				
	30	9000	4.20				
	45	9900	3.90				
	20800	10800	3.66	1698	23.08	0.25	
	30	12600	3.28				
	21800	14400	3.00	1700	23.12	0.19	
	30	16200	2.77				
	22800	18000	2.60	"	"	"	
	30	19800	2.45				
	23800	21600	2.33	1701	23.13	0.18	
	30	23400	2.23				
	24800	25200	2.14	"	"	"	
	0830	27000	2.06				
20. 4.1976	1800	28800	2.00	1702	23.14	0.17	

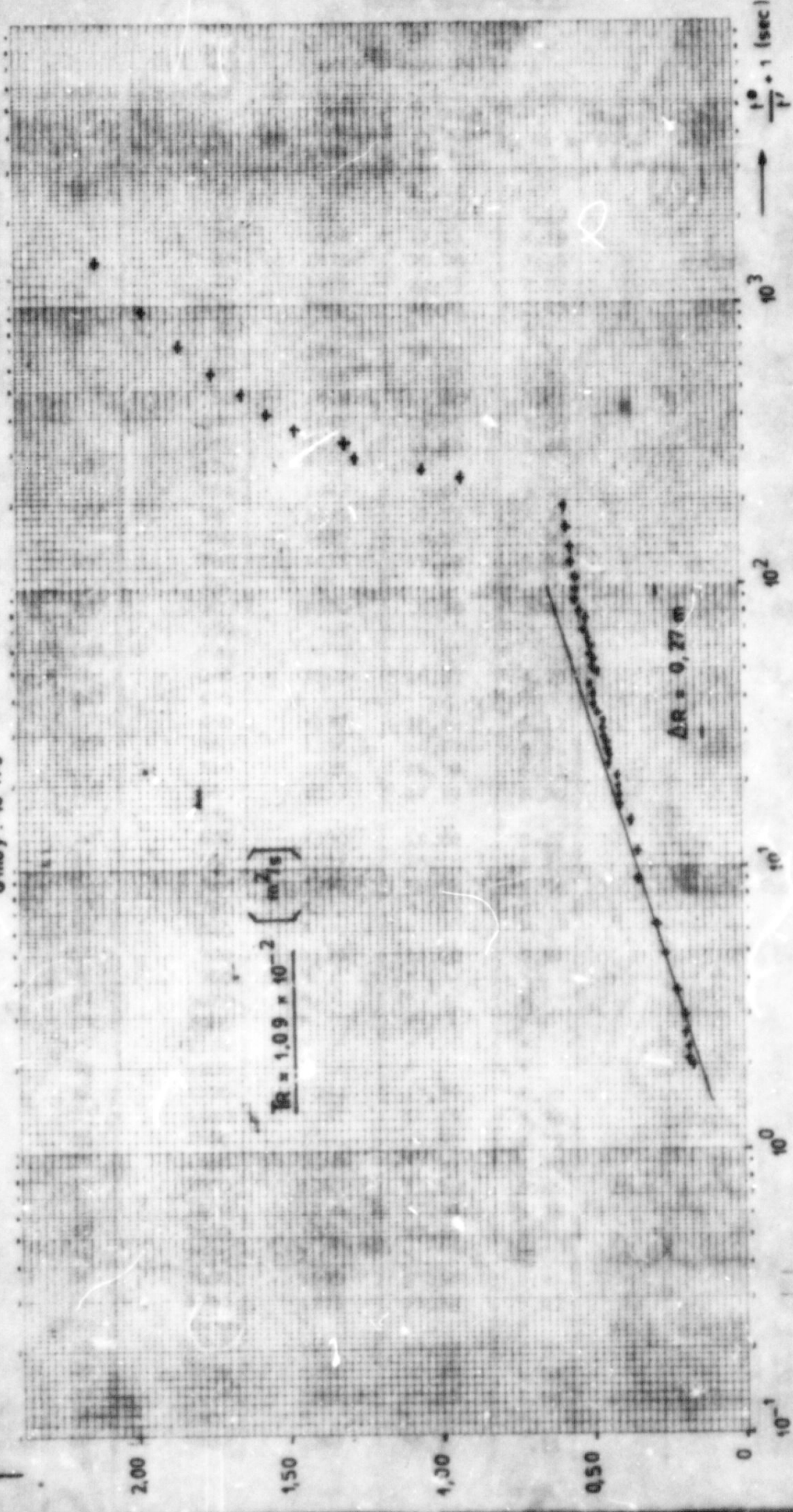
Forage SF 13, N° B.I.R.H 15272/4

Essai de réception

..... Remontée, 18 Pclier

Omoy : 16 l/s

s' (m)



Essai de Réception

Abaissement

2ème Palier

DATE	Heures et minutes	Temps t en second.	Lecture Hg/mm	Colonne d'eau en m.	Δ en m	Temps de débit en 1 m3	m3/sec.	Δ / Q	OBSERVATIONS
20.4.1976	1H00	00	1702	23.14				10.24	Indexe du compteur 237,90 m3
		10	1481	20.14	3.17			190.96	
		20	1468	19.13	4.18			251.80	
		30	1475	20.06	3.25		0.0166	195.78	
		40	1499	20.38	2.93			176.50	
		50	1506	20.48	2.83			170.48	
		01'	60	"	"			"	
		70	1450	19.72	3.59			216.26	
		80	1448	19.69	3.62			218.07	
		90	1446	19.66	3.65			219.87	
	02'	100	1445	19.65	3.66			220.48	Ech. 25 et 2 Temp. = 21.4
		110	1444	19.63	3.68			221.68	
		120	"	"	"			"	
		150	1442	19.61	3.70			222.89	
	03'	180	1439	19.57	3.74			225.30	
		210	1435	19.51	3.80			228.91	
	04'	240	1433	19.48	3.84			231.32	
		270							
	05'	300	1430	19.44	3.87			233.13	
		330							
	06'	360							Accélération
		390	1362	18.52	4.79			288.55	
	07'	420							
		450	1338	18.19	5.12			308.43	
	08'	480	1336.5	18.17	5.14		0.0240	214.16	
		510	1337	18.18	5.13			213.75	
	09'	540	1332	18.11	5.20			216.66	
		570							
	10'	600	1330	18.08	5.23			217.91	
		660	1331	18.10	5.21			217.08	
	12	720	1326	18.03	5.28		0.0230	229.56	Forte présence de sable fin et moyen Grains de gravier
		780	"	"	"			"	
	14	840	"	"	"			"	
		900	1324	18.00	5.31			230.86	
	16	960	"	"	"			"	
		1020	"	"	"			"	
	18	1080	"	"	"			"	
		1140	"	"	"		0.0227	233.92	
	20	1200	"	"	"		0.0250	212.40	
		1320	1294	17.59	5.72			228.80	
	24	1440	1291	17.55	5.76		0.0249	231.32	Forte présence de sable fin et moyen Grains de gravier
		1560	1290	17.55	5.77		"	231.72	
	28	1680	1288	17.51	5.80			232.93	
		1800	1287	17.50	5.81	40.2	0.0248	234.27	
	35	2100	1284	17.46	5.85			235.88	
		2400	1280	17.40	5.91			238.30	
	45	2700	"	"	"	41.5	0.0240	246.25	
		3000	1279	17.39	5.92			246.66	
	55	3300	1275	17.34	5.97			248.75	
		3600	"	"	"	41.2	0.0242	246.69	
	2H00	4200	1271	17.28	6.03			249.17	
		4800	1270	17.27	6.04			249.58	
	30	5400	1268.5	17.25	6.06	40.6	0.0246	246.34	
		6000	"	"	"			"	
	50	6600	1265	17.20	6.11			248.37	

(Abaissement - Suite)

20.4.1976	3800	7200	1265	17.20	6.11	41.5	0.0240	254.58	Ech.42 et temp. 21.7 Index du Compt.307, m3
	15	8100	1262	17.16	6.15			256.25	
	30	9000	1261	17.14	6.17			257.08	
	45	9900	1260.5	17.14	"			"	
	4800	10800	1260	17.13	6.18	41.6	"	257.50	
	30	12600	1258	17.10	6.21			258.75	
	5800	14400	1254	17.05	6.26	40.5	0.0246	254.47	
	30	16200	1252	17.02	6.29			255.69	
	6800	18000	1250	17.00	6.31	41.5	0.0240	262.91	
	30	19800	1253	17.04	6.27			261.25	
	7800	21600	1255	17.06	6.25	41	0.0240	257.20	
	30	23400	1254	17.05	6.26			257.61	
	8800	25200	"	"	"	"	"	"	
	30	27000	1253	17.04	6.27			258.02	
	9800	28800	1252	17.02	6.29	"	"	258.84	

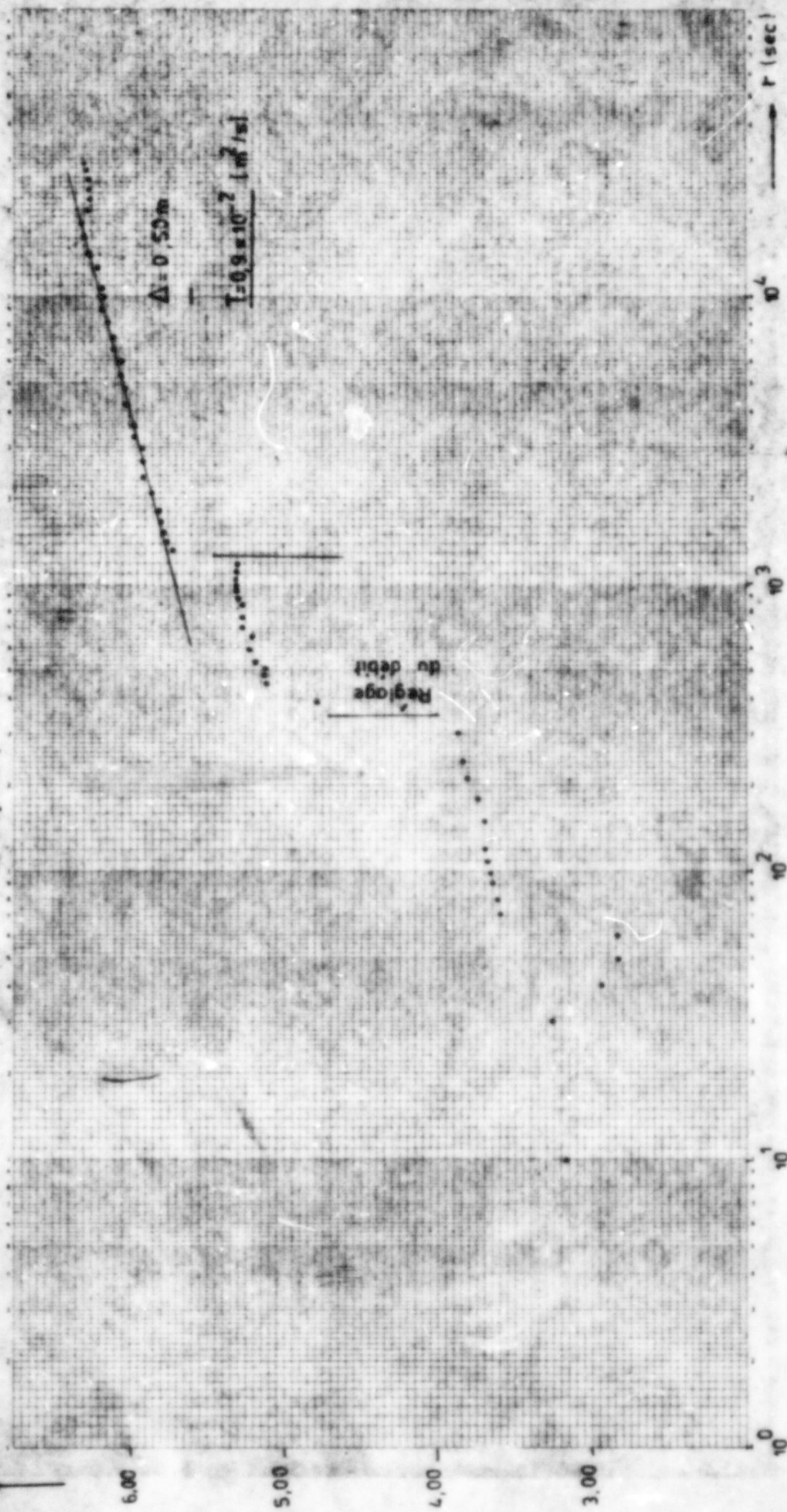
Forage SF 13. N° BIR H 15272/4

Tableau N° 6/3

Essai de réception
..... Abaissement, 2^e Palier

Q moy : 24,1 l/s

S (m)



t (sec)

Essai de Réception

Remontée 2ème Palier

DATE	Heures et minutes	Temps t' en sec. des	$\frac{t_0}{t'} + 1$	Lecture Hg/mm	Colonne d'eau en m.	Δ' (m)	OBSERVATIONS
0. 4.76	9H00	00		1252	17.02	6.29	
		10	$2.881 \cdot 10^2$	1373	18.67	4.64	
		20	1.441	1409	19.16	4.15	
		30	$9.61 \cdot 10^2$	1437	19.54	3.77	
		40	7.21	1451	19.73	3.58	
		50	5.77	1463	19.89	3.42	
	01'	60	4.81	1472	20.01	3.30	
		70	4.12	1481	20.14	3.17	
		80	3.61	1489	20.25	3.06	
		90	3.21	1495	20.33	2.98	
		100	2.89	1506	20.48	2.83	
		110	2.62	1526	20.75	2.56	
	02'	120	2.41	1550	21.08	2.23	
		150	1.93	1590	21.62	1.69	
	03'	180	1.61	1628	22.14	1.17	
		210	1.38	1645	22.37	0.94	
	04'	240	1.21	1647	22.39	0.92	
		270	1.07	1648	22.41	0.90	
	05'	300	$9.70 \cdot 10^1$	1649	22.42	0.89	
		330	8.82	1650	22.44	0.87	
	06'	360	8.10	1650.5	22.44	"	
		390	7.48	1651	22.45	0.86	
	07'	420	6.95	1652	22.46	0.85	
		450	6.50	1653	22.48	0.83	
	08'	480	6.10	1654	22.49	0.82	
		510	5.74	1655	22.50	0.81	
	09'	540	5.43	1655.5	22.51	0.80	
		570	5.15	1656	22.52	0.79	
	10	600	4.90	1656.5	"	"	
		660	4.46	1657	22.53	0.78	
	12	720	4.10	1658	22.54	0.77	
		780	3.79	1658.5	22.55	0.76	
	14	840	3.52	1659	22.56	0.75	
		900	3.30	1660	22.57	0.74	
	16	960	3.10	1661	22.58	0.73	
		1020	2.92	"	"	"	
	18	1080	2.76	1662	22.60	0.71	
		1140	2.62	"	"	"	
	20	1200	2.50	1663	22.61	0.70	
		1320	2.28	1664	22.63	0.68	
	24	1440	2.10	1666	22.65	0.66	
		1560	1.94	"	"	"	
	28	1680	1.81	1667	22.67	0.64	
		1800	1.70	"	"	"	
	35	2100	1.47	1668	22.68	0.63	
		2400	1.30	1671	22.72	0.59	
	45	2700	1.16	1672	22.73	0.58	
		3000	1.06	1673	22.75	0.56	
	55	3300	$9.72 \cdot 10^0$	1674	22.76	0.55	
		3600	9.00	1677	22.80	0.51	
	10H00	4200	7.85	1680	22.84	0.47	
		4800	7.00	1682	22.87	0.44	
	30	5400	6.33	1684	22.90	0.41	
		6000	5.80				
	50	6600	5.36				
		7200	5.00	1687	22.94	0.37	
	11H00	8100	4.55	1690	22.98	0.33	

Remontée (suite)

20. 4.76	10830	9000	4.20.10 ⁰			
	45	9900	3.90			
	12800	10800	3.66	1672	23.01	0.30
	30	12600	3.28			
	13800	14400	3.00	1695	23.05	0.26
	30	16200	2.77			
	14800	18000	2.60	1698	23.09	0.22
	30	19800	2.45			
	15800	21600	2.33	1699	23.10	0.21
	30	23400	2.23	1700	23.12	0.19
	16800	25200	2.14			
	30	27000	2.06	1702	23.14	0.17
	17800	28800	2.00	1712	23.28	0.03

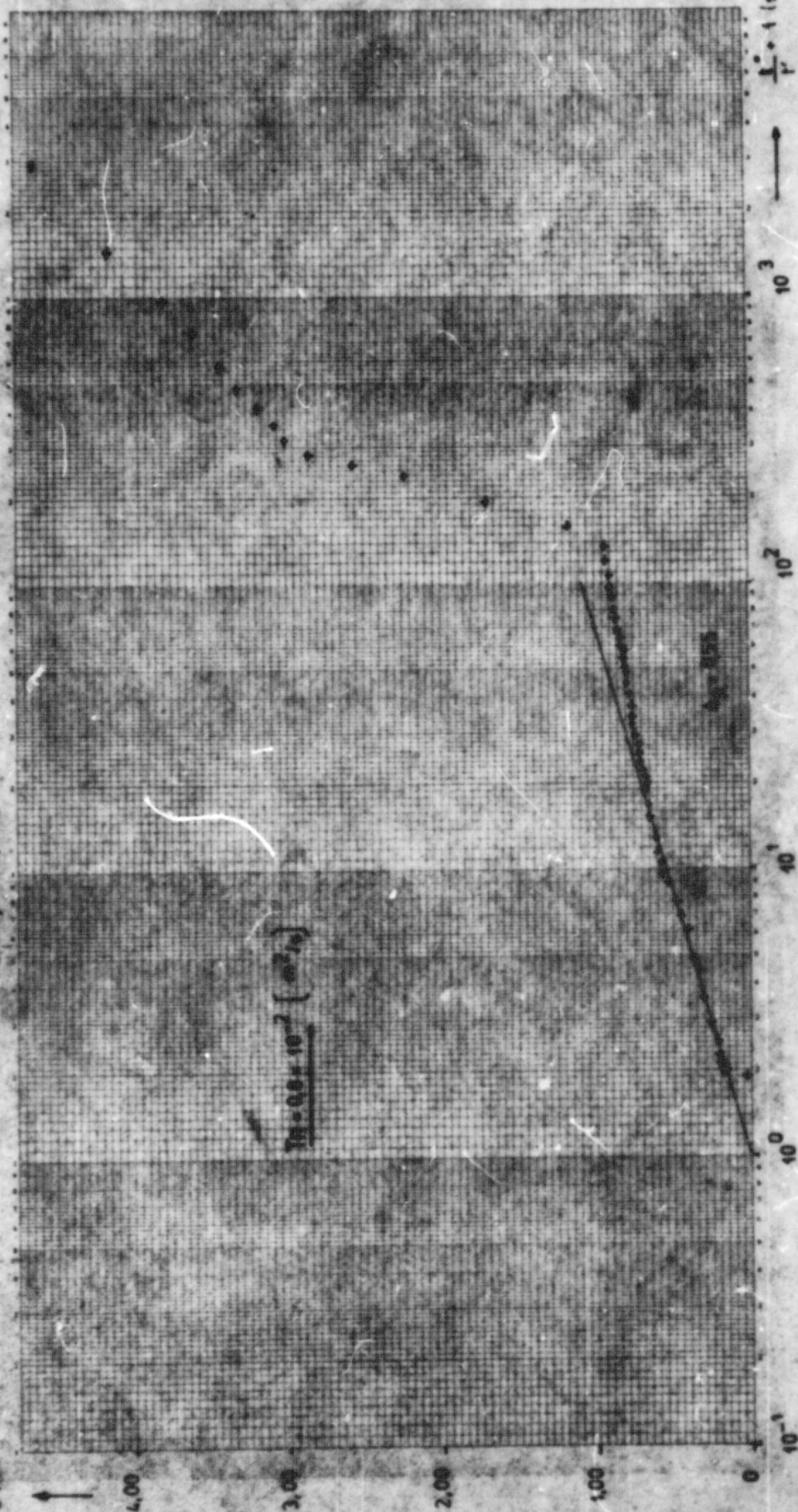
Forage SF 13, N° B.I.R.H 15272/4

Essai de réception

•••• Remontée, 2^e Paller

$Q_{moy} = 24.1 \text{ Vs}$

$S' (m)$



Forage SF 14 N° BIRH 15272 / 4

COURBE DE DEBIT

Rebatement en (m)

Débits en (l/s)

0 m

5 m

10 m

15 m

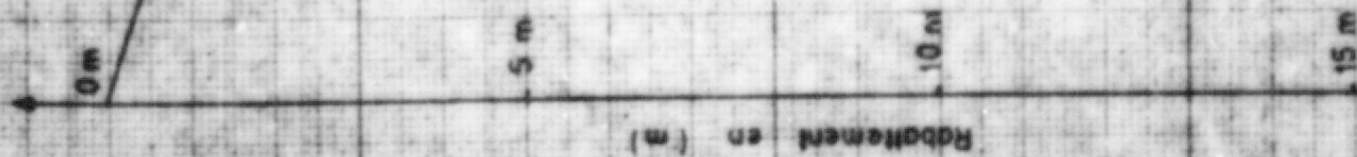
10 l

20 l

30 l

40 l

50 l



Essai de Réception

Désignation de l'échantillon	1er. Palier				2ème Palier				OBSERVATIONS
	Début	Fin	Début	Fin	Début	Fin	Début	Fin	
ANALYSE	mg/l	mg/l	mg/l	mg/l	mg/l	mg/l	mg/l	mg/l	
Ca ⁺⁺	140.0	27.6	140.0	29.34	140.0	28.73	140.0	28.85	L'analyse du tableau N° 17 est celle du début 1er Palier
Mg ⁺⁺	80.4	26.42	62.4	21.80	68.4	23.40	67.2	23.08	
Na ⁺	262.2	11.40	262.2	44.95	262.2	46.80	262.2	46.95	
K	10.14	0.26	10.14	1.03	10.14	1.07	10.14	1.07	
Σ	25.36	100	23.86	100	24.36	100	24.26	99.99	
SO ₄ ⁼⁼	595.2	12.40	624.0	53.83	619.2	52.87	571.2	11.90	L'analyse du tableau N° 17 est celle du début 1er Palier
Cl ⁻	252.05	7.10	230.75	26.92	248.5	28.69	262.70	7.40	
HCO ₃ ⁻	289.75	4.75	283.65	19.25	274.5	18.44	289.75	4.75	
Σ	24.25	100.0	24.15	100	24.4	100	24.05	100	
Somme des ions	1629.74	1613.14	1622.94	1603.12					
R.S à 110°	1584	1560	1544	1568					
t°C (terrain)	21.6	21.4	21.4	21.7					
Conductivité 25°C (μmho/cm)	2.25	2.26	2.26	2.26					
pH	7.35	7.77	7.68	7.56					
$\frac{Ca^{++} + Mg^{++}}{SO_4^{==}} \times 100$	- 60.6	- 75.4	- 62.9	- 54.0					Coefficient des bases échangées
$\frac{Ca^{++} + Mg^{++}}{Ca^{++} + Mg^{++} + Na^{+} + K^{+}} \times 100$	2.24	0.60	0.08	0.43					Coefficient de l'extraction de l'analyse

FORAGE DE SBEITLA n° 14

R.S.H

N° B I R H 15273/4

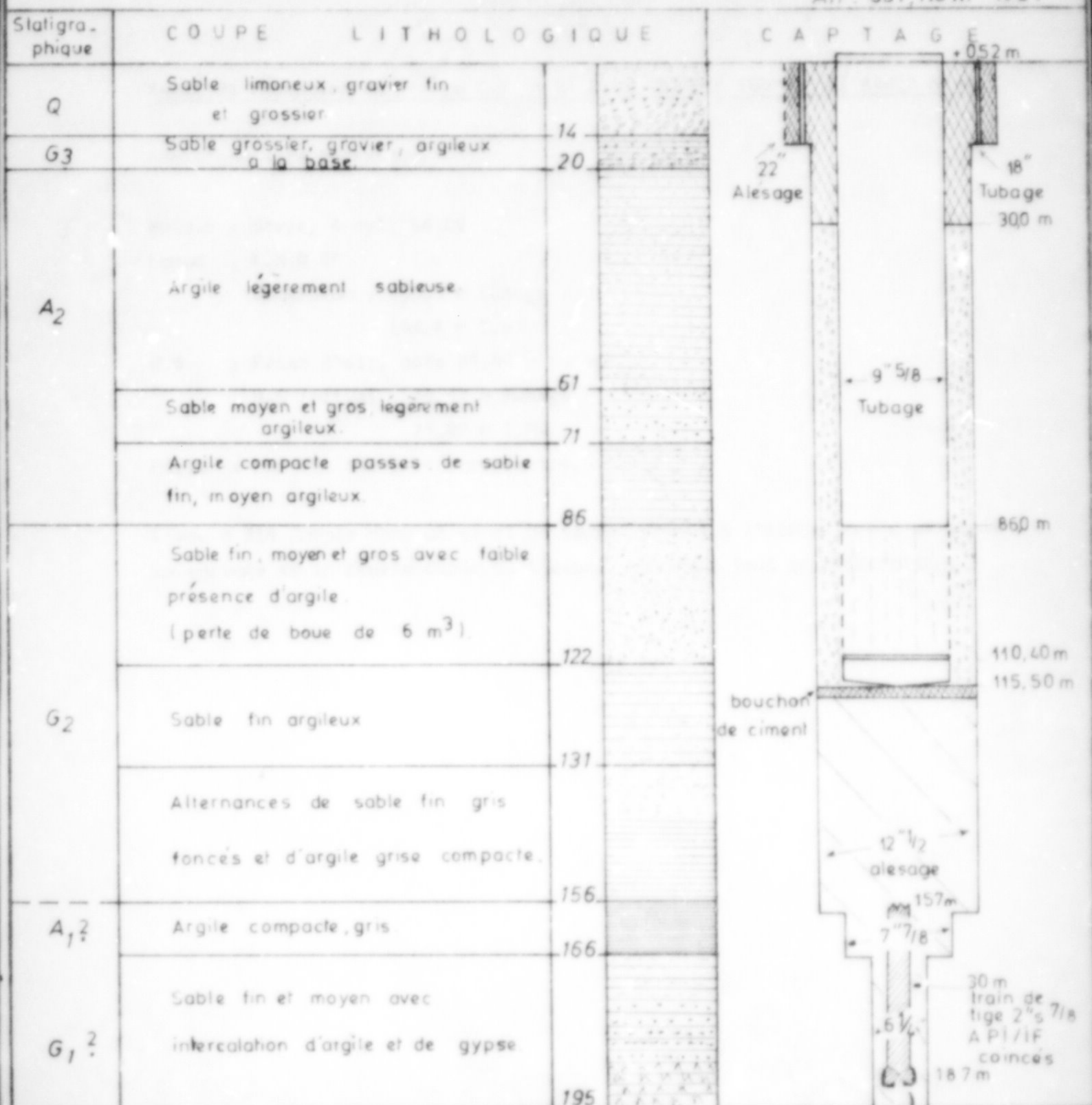
11.5 au 28.7.1976

Tableau N° 10

Lat: 39° 19' 90"

Long: 07° 41' 22"

Alt: 637,118 m NGT



ECH: 1/1000

NS Initial	ESSAIS DE DEBITS				ANALYSES CHIMIQUES mg/l								
	Palier	Q l/s	Δ m	t h	Dates	Ca ⁺⁺	Mg ⁺⁺	Na ⁺	SO ₄ ⁻	Cl ⁻	HCO ₃ ⁻	RS	T° c
- 72,12 m au Tubage - 71,60 m au T.N.	1 ^{re}	14	7,81	5 ^h 30	28.7.76	158	89	207	739,2	177,5	259,3	1710	22°
	2 ^e	18,66	10,33	3 ^h 30	28.7.76	158	88	200	727,6	181	274,5	1677	
					28.7.76	152	80,4	189	658	170	262	1530	
					28.7.76	120	84	189	662	170	171	1480	

TABLEAU N° 11

Essai de réception au forage S.F 14 N° BIRH 15273/4 (Garaât El Atach N° 2)

Renseignements techniques -

Moteur : Steyr, 4 cyl. 54 CV

Pompe : K.S.B 8"

Immersion : 100,3 m Tubage
(99,8 m T.N)

N.S : Prise d'air, cote 94,69 m tubage

N.S initial : 72,12 m tubage
71,60 m T.N.

Débit : Par fût 112 l et chronomètre.

L'eau a été pompée dans un canal de terre servant à l'irrigation d'un champ
Le captage et la courte durée de l'essai, excluent tout réinfiltration.

(Garat El Atach 2) N° BINH 15273/4

1er Palier

NS initial : 72,12 m/Tubage

DATE	Heures et minutes	Temps en secondes	Lecture Hg/mm	Niveau dynamique m	S (m)	Temps de remplir : Fût : 112 l	Q l/s	OBSERVATIONS
28. 7.1976	7H00	00	1660	22.57	0.00			Echantillon = 1
		5	1536	20.88	1.69			
		10	1524	20.72	1.85			
		15	1516	20.61	1.96			
		20	1515	20.60	1.97			
		25	1514	20.59	1.98			
		30	1516	20.61	1.96			
		35	1520	20.67	1.90			
		40	1520	"	"			
		45	"	"	"			
	01'	50	"	"	"			
		55	"	"	"			
		60	"	"	"			
		70	"	"	"			
		80	"	"	"			
	02'	90	1524	20.72	1.85			
		100	1524	"	"			2
		110	1525	20.74	1.83			
		120	1525	20.74	"			
		150	1135	15.43	7.14			
	03'	180	1132	15.39	7.18	8"	14 l/s	
		210	1130	15.36	7.21			
	04'	240	1128	15.34	7.23			
		270	1126	15.31	7.26			
	05'	300	1125	15.30	7.27			
		330	1123	15.27	7.30			
	06'	360	1119	15.21	7.36			
		390	"	"	"			
	07'	420	"	"	"			
		450	1120	15.23	7.34			
	08'	480	"	"	"			
		510	1116	15.17	7.40			
	09'	540	1115	15.16	7.41			
		570	1115	"	"			
	10	600	"	"	"			
	12	720	1112	15.12	7.45			
	13	780	1110	15.09	7.48			
	14	840	"	"	"			
	15	900	1109	15.08	7.49			
	16	960	1107	15.05	7.52			
	17	1020	1106	15.04	7.53			
	18	1080	"	"	"			
	19	1140	1105	15.02	7.55			
	20	1200	1103	15.00	7.57			
	22	1320	1104	15.01	7.56	7"	16	3
	24	1440	1102	14.98	7.59			
	26	1560	1101	14.97	7.60			
	28	1680	1098	14.93	7.64			
	30	1800	1097	14.91	7.66			
	35	2100	1095	14.89	7.68			
	40	2400	1093	14.86	7.71			T° = 22
	45	2700	1091	14.83	7.74			Cond. 1,5
	50	3000	1089	14.81	7.76			
	55	3300	1088	14.79	7.78			

Essai de Réception du forage SF 14

Tableau 12/

(Garaat El Atach 2), N° F : 15273/4

1er Palier (Suite)

28. 7.1976	1800	3600	1087	14.78	7.79			
	10	4200	1089	14.81	7.76			
	20	4800	1089	14.81	"			
	30	5400	1086	14.7	7.81			
	40	6000	1087	14.73	7.79			
	50	6600	1084	14.74	7.83			
	2800	7200	1086	14.75	7.81	8"	14 1/s	
	15	8100	1085	14.75	7.82			
	30	9000	1087	14.73	7.79			
	45	9900	1086	14.75	7.81			
	3800	10800	1086	14.76	7.81			
	30	12600	1086	14.75	7.81			
	4800	14400	1088	14.79	7.78			
	30	16200	1088	14.79	7.78	8"	14 1/s	
	5800	18000	1088	14.79	7.78			
	30	19800	1086	14.76	7.81			Fin 1er Palier

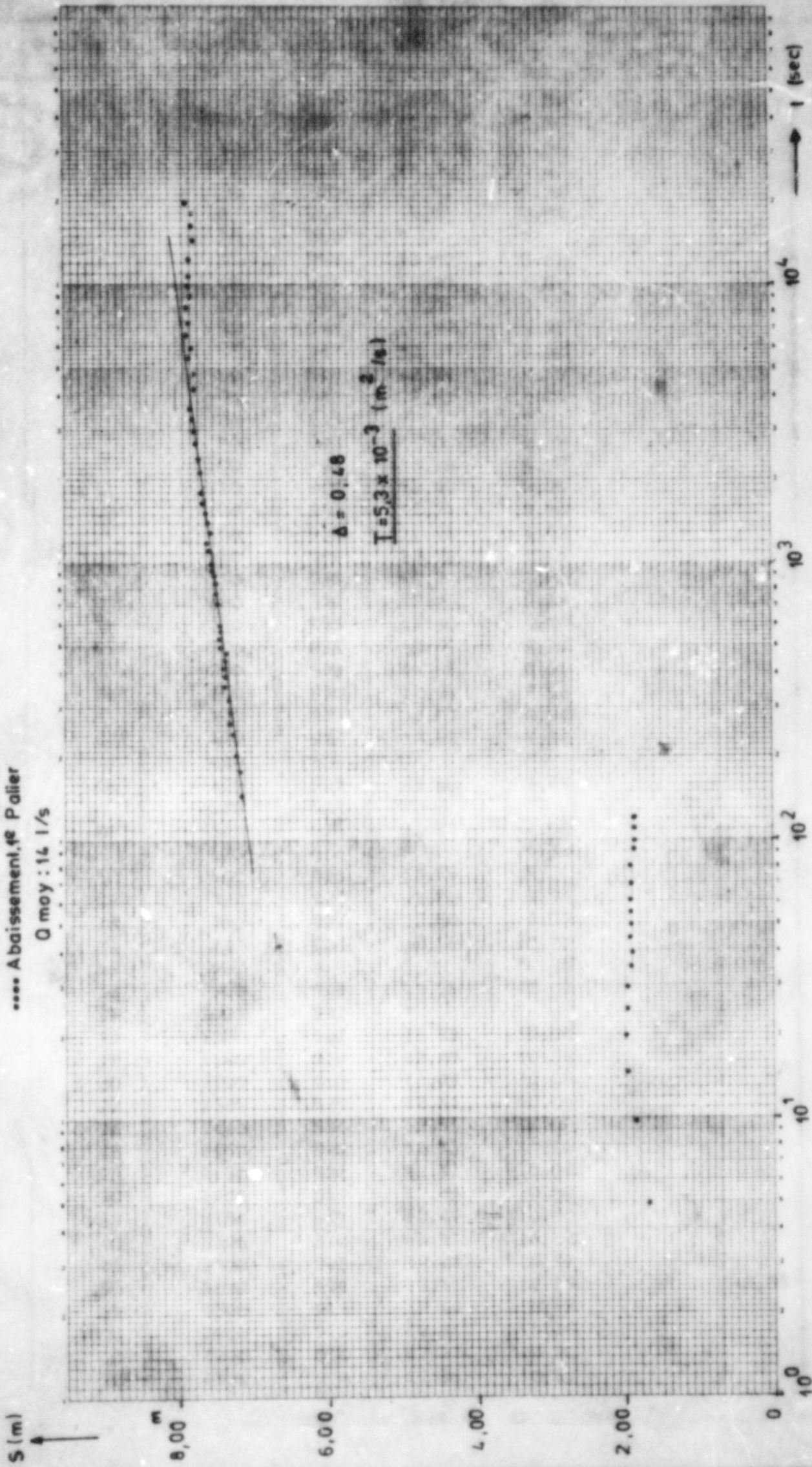
Forage SF 14, N° B.I.R.H 15273/4

Essai de réception

.... Abaissement, 1^{er} Palier

Q moy : 14 l/s

Tableau N°12/3



Essai de Réception du forage SF 14

Tableau 13/1

(Garaat El Atach 2) N° BIRH 15273/4

2ème Palier

DATE	Heures et minutes	Temps en secondes	Lecture Hg/mm	Niveau dynamique m	S (m)	Temps de remplir : Eut. : 112.1	Q l/s	OBSERVATIONS			
3. 7.1976	12H30	0	1086	14.76	7.81			Echantillon = 4			
		5	1045	14.21	8.36						
		10	1023	13.91	8.66						
		15	1011	13.74	8.83						
		20	980	13.33	9.24						
		25	960	13.05	9.52						
		30	960	"	"						
		35	958	13.02	9.55						
		40	955	12.98	9.59						
		45	945	12.85	9.72						
		50	946	12.86	9.71						
		55	947	12.87	9.70						
	01'	60	948	12.88	9.69			6"	18,66	5	
		70	943	12.82	9.75						
		80	943	"	"						
		90	943	"	9.79						
		100	941	12.79	9.78						
		110	940	12.78	9.79						
		02'	120	939	12.77						9.80
			150	938	12.75						9.82
		03'	180	936	12.72						9.85
			210	935	12.71						9.86
		04'	240	934	12.70						9.87
			270	933	12.68						9.89
	05'	300	931	12.66	9.91						
		330	931	12.66	9.91						
	06'	360	930	12.64	9.93						
		390	929	12.63	9.94						
	07'	420	928	12.62	9.94						
		450	928	"	"						
	08'	480	927	12.60	9.97						
		510	927	"	"						
	09'	540	926	12.59	9.98						
		570	"	"	"						
	10	600	926	12.59	"			6"	18,66	6	
	12	720	927	12.60	9.97						
	13	780	927	12.60	9.97						
	14	840	924	12.56	10.01						
	15	900	"	"	"						
	16	960	923	12.55	10.02						
	17	1020	923	"	"						
	18	1080	922	12.53	10.04						
	19	1140	919	12.49	10.08						
	20	1200	919	12.49	10.08						
	22	1320	920	12.51	10.06						
	24	1440	920	12.51	10.06						
	26	1560	922	12.53	10.04						
	28	1680	921	12.52	10.05						
30	1800	919	12.49	10.08							
35	2100	917	12.47	10.10							
40	2400	914	12.43	10.14							
45	2700	915	12.44	10.13							
50	3000	916	12.45	10.12							
55	3300	915	12.44	10.13							
1H00	3600	913	12.41	10.16							
10	4200	910	12.37	10.20							
20	4800	909	12.36	10.21							

2ème Palier (Suite-)

Tableau N°13/2

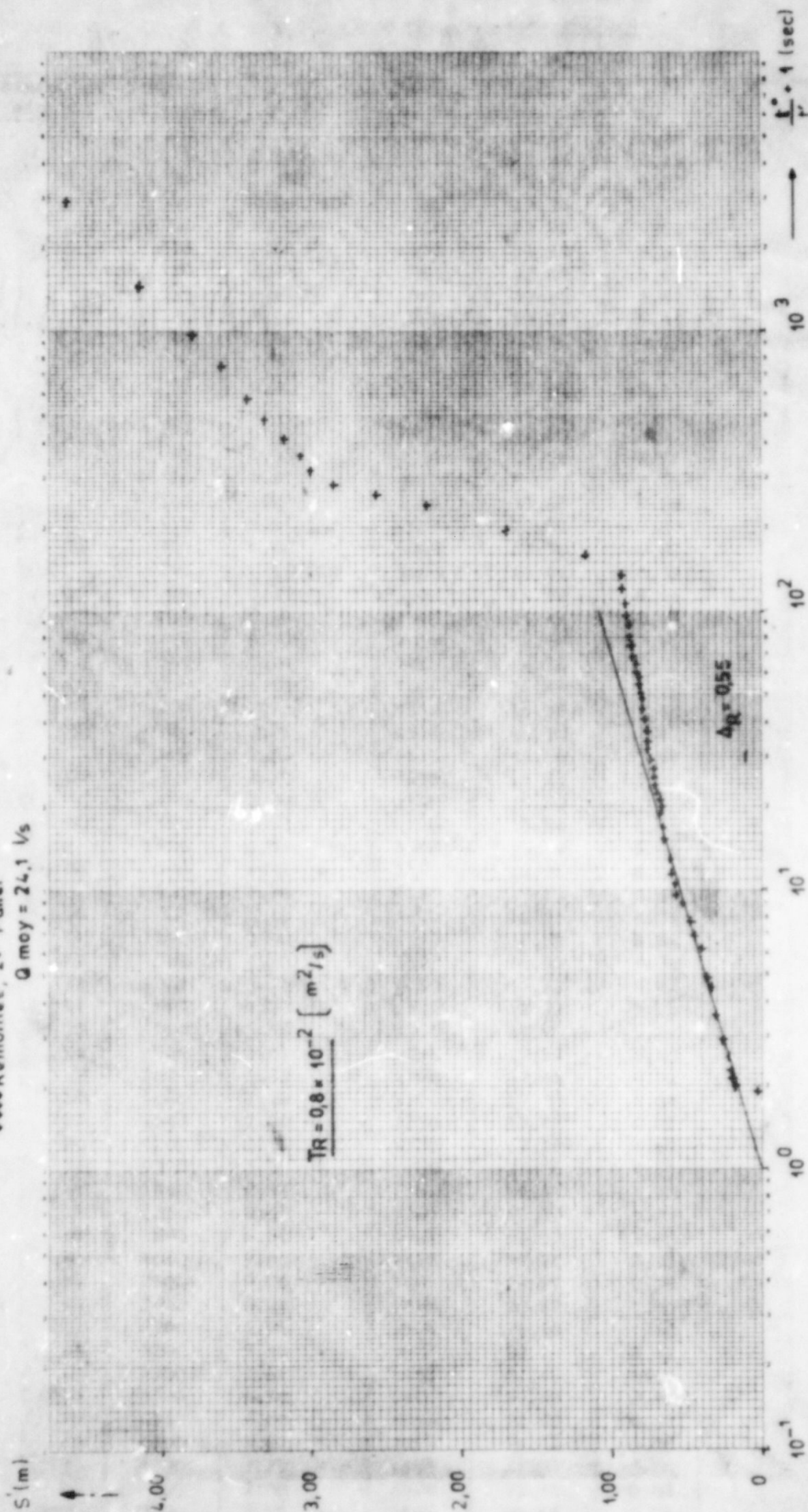
28. 7.1976	1H30	5400	908	12.34	10.23	
	40	6000	905	12.30	10.27	
	50	6600	905	"	"	
	2H00	7200	904	12.29	10.28	
	15	8100	903	12.28	10.29	
	30	9000	900	12.24	10.33	
	45	9900	899	12.22	10.35	
	3H00	10800	898	12.21	10.36	
	30	12600	900	12.24	10.33	
						Fin 2ème Palier

Forage SF 13, N° B.I.R.H 15272/4

Essai de réception

**** Remontée, 2^e Palier

Q moy = 24,1 Vs



Essai de Réception du Forage S.F 14
(Garant El Atach 2) N° BIRH 15273/4

Tableau N° 14/1

Remontée

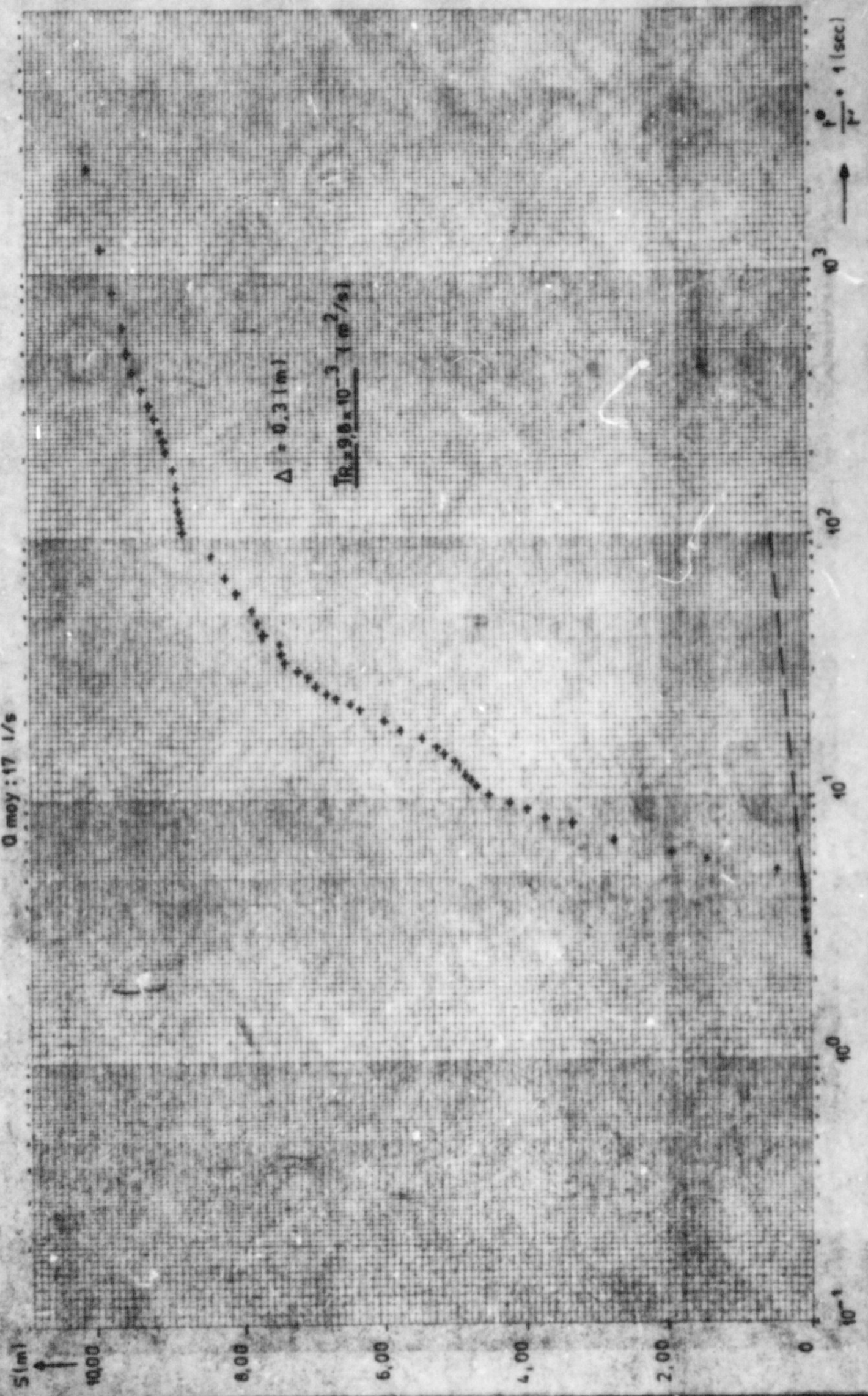
DATE	Heures et minutes	Temps en secondes	$\frac{t_0}{t} + 1$	Lecture Hg/mm	Niveau Dynamique m	S (h)	OBSERVATIONS
28. 7.1976	16H30	0	-	900	12.24	10.33	
		5	$2,521 \cdot 10^3$	915	12.44	10.13	
		10	1.261	930	12.64	9.93	
		15	$8.41 \cdot 10^2$	940	12.78	9.79	
		20	6.31	950	12.92	9.65	
		25	5.05	955	12.98	9.59	
		30	4.21	960	13.05	9.52	
		35	3.61	968	13.16	9.41	
		40	3.16	975	13.26	9.31	
		45	2.81	982	13.35	9.22	
		50	2.53	986	13.40	9.17	
		55	2.30	990	13.46	9.11	
	01'	60	2.11	992	13.49	9.08	
		70	1.81	1000	13.60	8.97	
		80	1.58	1005	13.66	8.91	
		90	1.41	1005	"	"	
		100	1.27	1006	13.68	8.89	
		110	1.15	1007	13.69	8.88	
	02'	120	1.06	1008	13.70	8.87	
		150	$8.50 \cdot 10^1$	1040	14.14	8.43	
	03'	180	7.10	1053	14.32	8.25	
		210	6.10	1066	14.49	8.08	
	04'	240	5.35	1078	14.66	7.91	
		270	4.76	1087	14.78	7.79	
	05'	300	4.30	1094	14.87	7.70	
		330	3.91	1110	15.09	7.48	
	06'	360	3.60	1111	15.10	7.47	
		390	3.33	1115	15.16	7.41	
	07'	420	3.10	1130	15.36	7.21	
		450	2.90	1140	15.50	7.07	
	08'	480	2.72	1150	15.64	6.93	
		510	2.57	1160	15.77	6.80	
	09'	540	2.43	1170	15.91	6.66	
		570	2.31	1185	16.11	6.46	
	10	600	2.20	1195	16.25	6.32	
	11	660	2.00	1220	16.59	5.98	
	12	720	1.85	1238	16.83	5.74	
	13	780	1.71	1260	17.13	5.44	
	14	840	1.60	1274	17.32	5.25	
	15	900	1.50	1283	17.44	5.13	
	16	960	1.41	1292	17.57	5.00	
	17	1020	1.33	1298	17.65	4.92	
	18	1080	1.26	1304	17.73	4.84	
	19	1140	1.20	1310	17.81	4.76	
	20	1200	1.15	1315	17.88	4.69	
	22	1320	1.05	1328	18.06	4.51	
	24	1440	$9.75 \cdot 10^0$	1351	18.37	4.20	
	26	1560	9.07	1367	18.59	3.98	
	28	1680	8.50	1388	18.87	3.70	
	30	1800	8.00	1415	19.24	3.33	
	35	2100	7.00	1465	19.92	2.65	
	40	2400	6.25	1520	20.67	1.90	
	45	2700	5.66	1554	21.13	1.44	
	50	3000	5.20	1625	22.10	0.47	
	55	3300	4.81	1653	22.48	0.09	
	1800	3600	4.50	1654	22.49	0.08	
	10	4200	4.00	1655	22.50	0.07	
	20	4800	3.62	1656	22.52	0.05	
	30	5400	3.33	1657	22.53	0.04	
	50	6600	2.90	1658	22.54	0.03	
	2800	7200	2.75	1659	22.56	0.01	
	15	8100	2.55	1660	22.57	0.00	

Forage SF 14, N° B.I.R.H 15273/4

Essai de réception

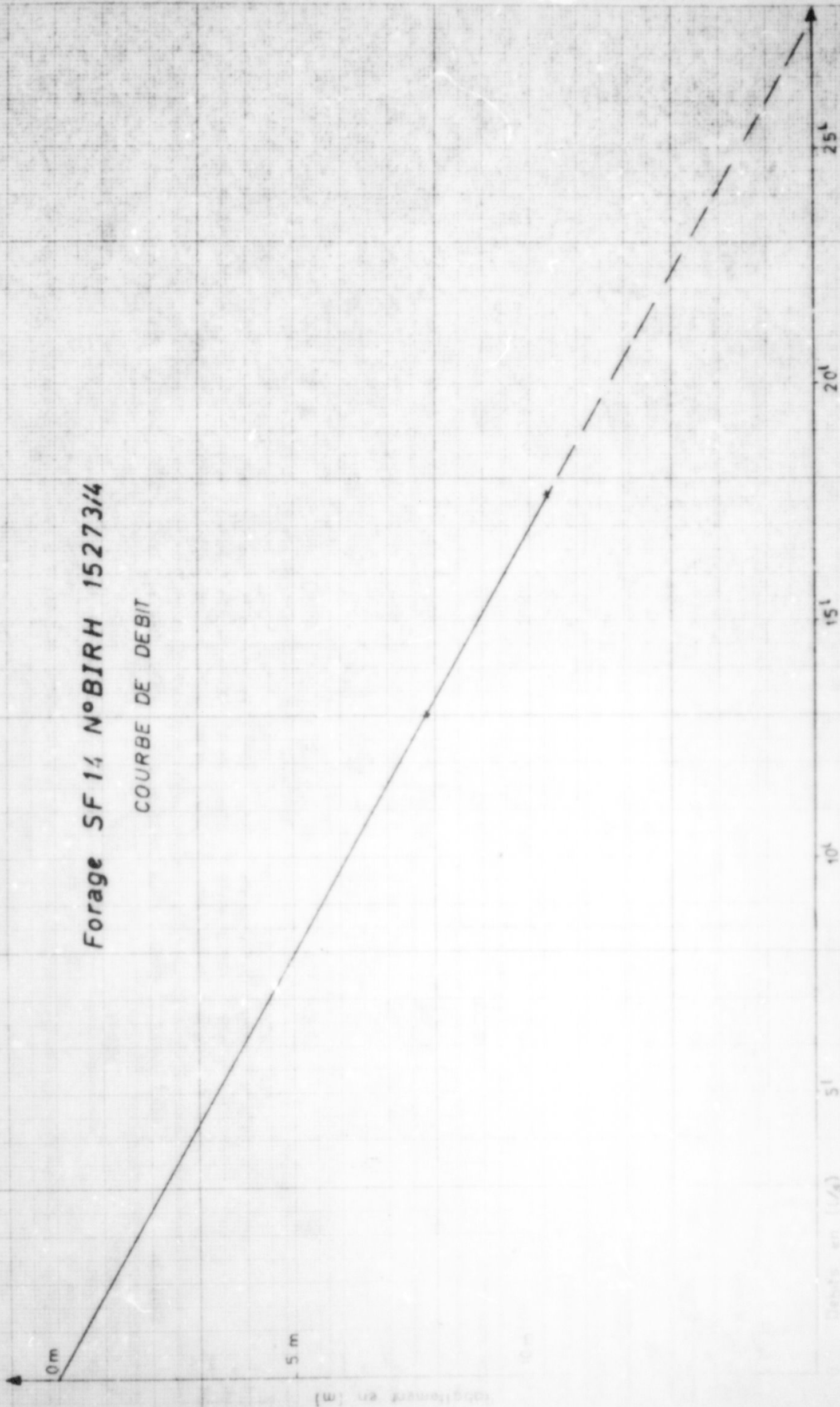
--- Remontée, après le 2^e palier

Q moy : 17 l/s



Forage SF 14 N°BIRH 15273/4

COURBE DE DEBIT



ANALYSES CHIMIQUES FORAGE N° BIRH 15274/5

Tableau N° 16

(Essai de Réception)

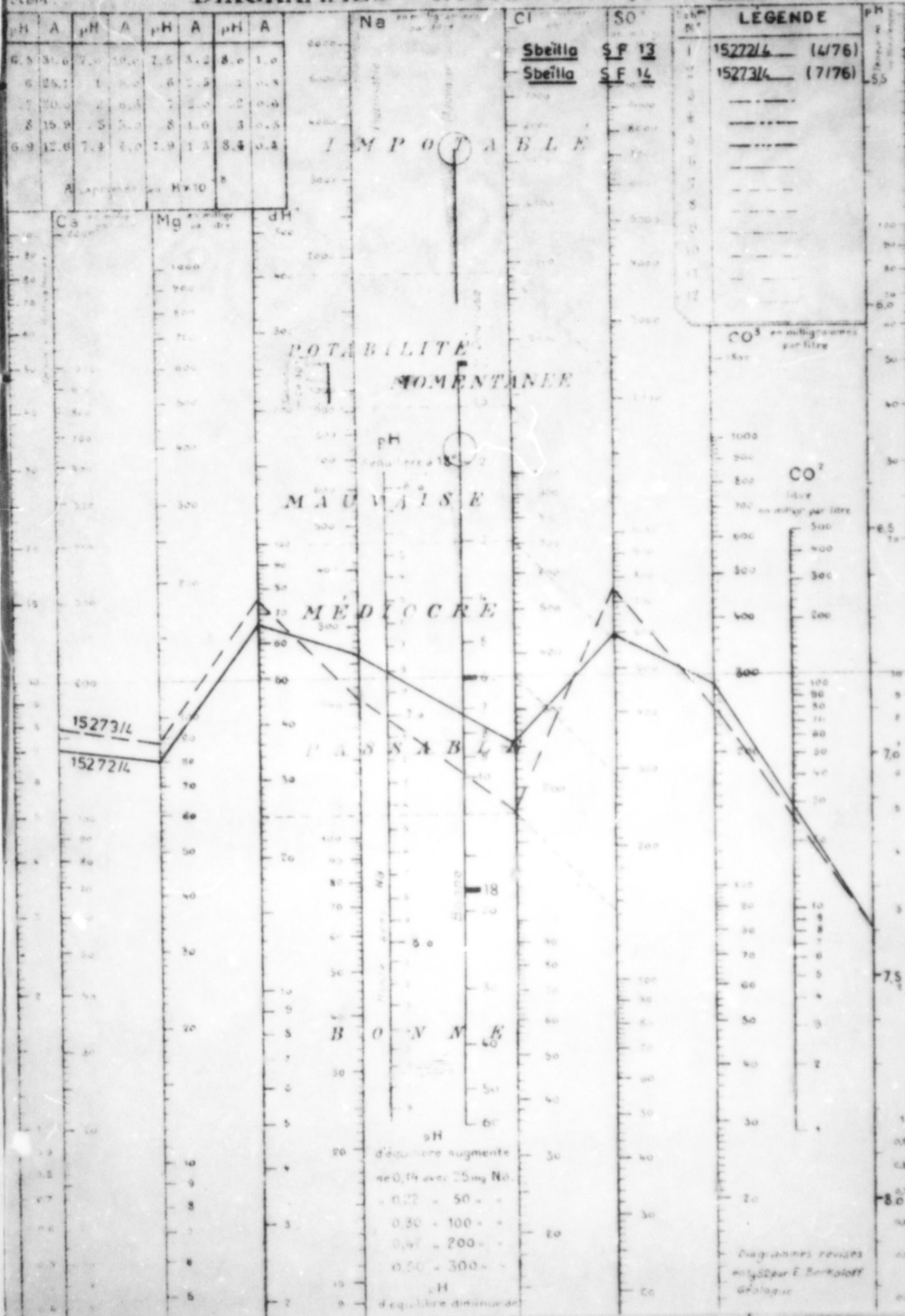
Désignation et date de prélèvement de l'échantillon	Pompage 1er Palier				Pompage 2ème Palier				OBSERVATIONS			
	Début		fin		Début		fin					
	mg/l	mval/l	mg/l	mval/l	mg/l	mval/l	mg/l	mval/l				
ANALYSE												
Ca ++	156.0	7.9	32.27	156	7.9	32.81	152	7.6	33.23	120.0	6.0	28.08
Mg ++	88.8	7.4	30.23	87.6	7.3	30.31	80.4	6.9	30.17	84.0	7.0	32.76
Na +	207.0	9.0	36.76	200.1	8.7	36.13	188.6	8.2	35.85	188.6	8.2	38.37
K	7.02	0.18	0.74	7.02	0.18	0.75	6.63	0.17	0.74	6.63	0.17	0.79
		24.48	100		24.08	100		22.87	100		21.37	100
Σ												
SO4 --	739.2	15.4	62.47	729.6	15.2	61.29	657.6	13.7	60.09	662.4	13.8	64.48
Cl -	177.5	5.0	20.28	181.05	5.1	20.56	170.4	4.8	21.05	170.4	4.8	22.43
HCO3 --	259.25	4.25	17.24	274.5	4.5	18.15	262.3	4.3	18.86	170.8	2.8	13.08
		24.65	100		24.80	100		22.8	100		21.4	100
4-												
Somme des ions	1636.77			1637.87				1517.93			1402.83	
R.S à 110°	1710.0			1677.0				1530.0			1480.0	
t°C (terrain)	-			22°				-			-	
Conductivité 23°C (mho/cm)	2.24			2.22				2.11			1.89	
pH	7.38			7.32				7.47			7.86	
$\frac{F Cl^- - F Na^+}{F Cl^-} \times 100$	- 80			- 70.6				- 70.8			- 70.8	
$\frac{F K + F A}{F K + F A + F A} \times 100$	0.35			1.47				0.15			0.07	

L'analyse du tableau
N° 17 est celle du
début 1er Palier

Coefficient des ba-
ses échangées
Coefficient de l'extra-
ctible de l'analyse

Coefficient des bases échangées
Coefficient de l'exac-
titude de l'analyse

L'analyse du tableau
N° 17 est celle du
début 1er Palier



SCHLUMBERGER

Log Electrique

SONDEUSE : *Failing 1500 m*

CHEF SONDEUR

Rachid Amara

MINISTÈRE DE L'AGRICULTURE
DIRECTION DES RESSOURCES EN
EAUX ET EN SOL

N° B.I.R.H.
15.272/A

SONDAGE *GARAATEL ATACH-I*
REGION *IBEITLA*

GOUVERNORAT *KASSERINE*

PAYS *TUNISIE*

METHODE



Opération N°	1			
Date	<i>24-2-76</i>			
Origine profonde	SOL			
Première lecture				
Dernière lecture				
Intervalle mesure				
Prof. max. atteinte				
Prof. tot. sondeur	<i>173 m</i>			
Sabot Schlumb.				
Sabot sondeur				
Boue - Nature	BENTONITE			
- Densité	1,150			
- Viscosité				
- Resist	<i>6.5 mΩ 14 °C</i>			
- Resist BHT	<i>" " °C</i>			
- Niveau	<i>- 45 m</i>			
Eau libre	CC 30 min.			
Max. Temp. °C				
Diametre trepan	<i>9" 7/8</i>			
Dispositif AM 1				
AM 2				
AO				
Temps sondage				
Cam. n° 3	Tricable			
Opérateurs	H. JOLIDA			
	ABDEL JAOUAD			

Perte de Boue *107" - 131" : 1 m³*
131" - 153" : 2 m³

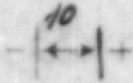
REMARQUES *172,5 : Perte Totale*

POLARISATION SPONTANÉE millivolts	Profondeur	RÉSISTIVITÉ ohms m²/m
	1/500	0 SN 15" 50
		0 LN 164" 50
		0 INV 125" 50

mV volts

1/500

ohms m m

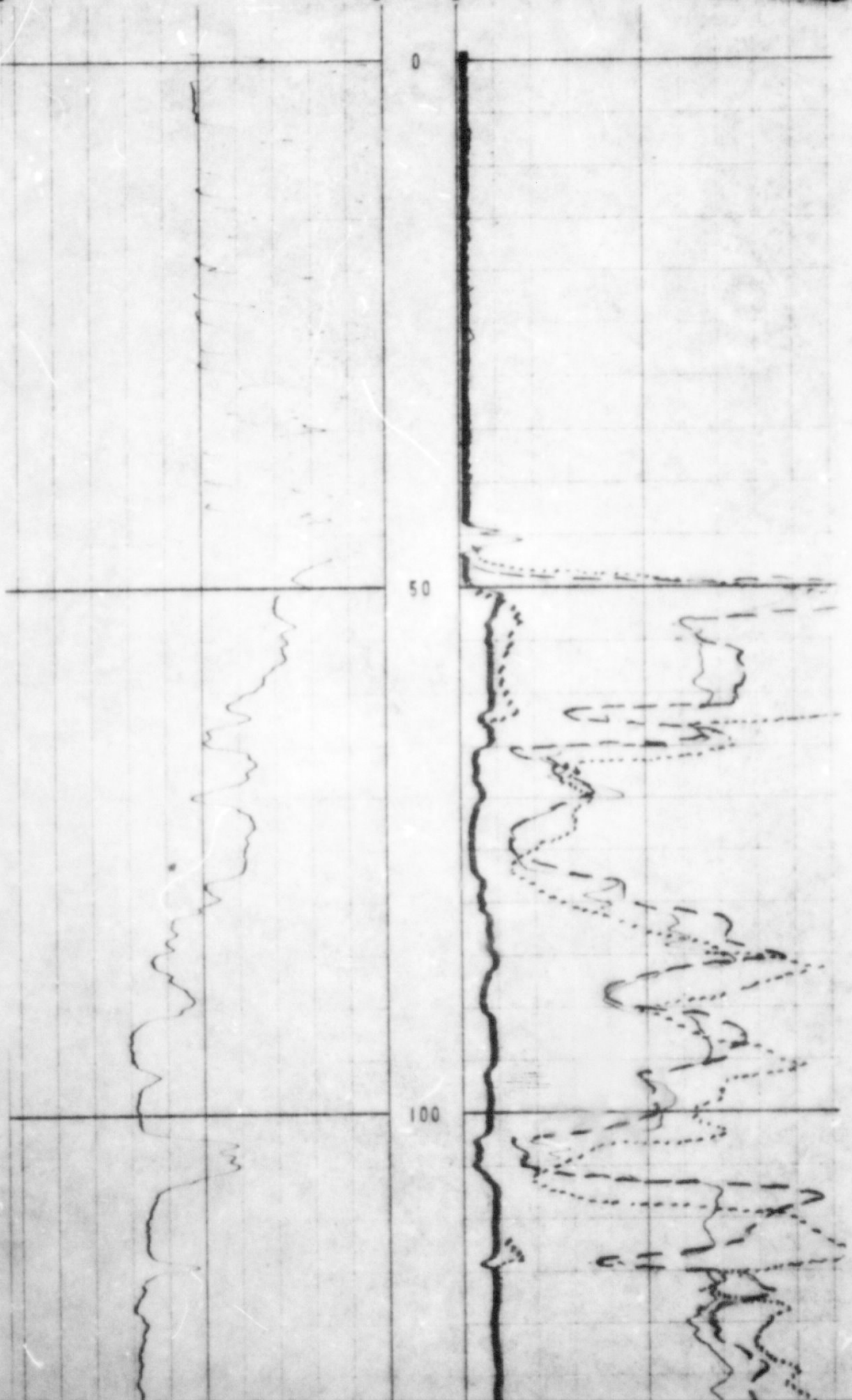


0	SN 15"	50
0	LN 64"	50
0	INV 25'	50

0

50

100



SUITE EN

F

2



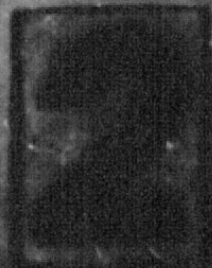
01638

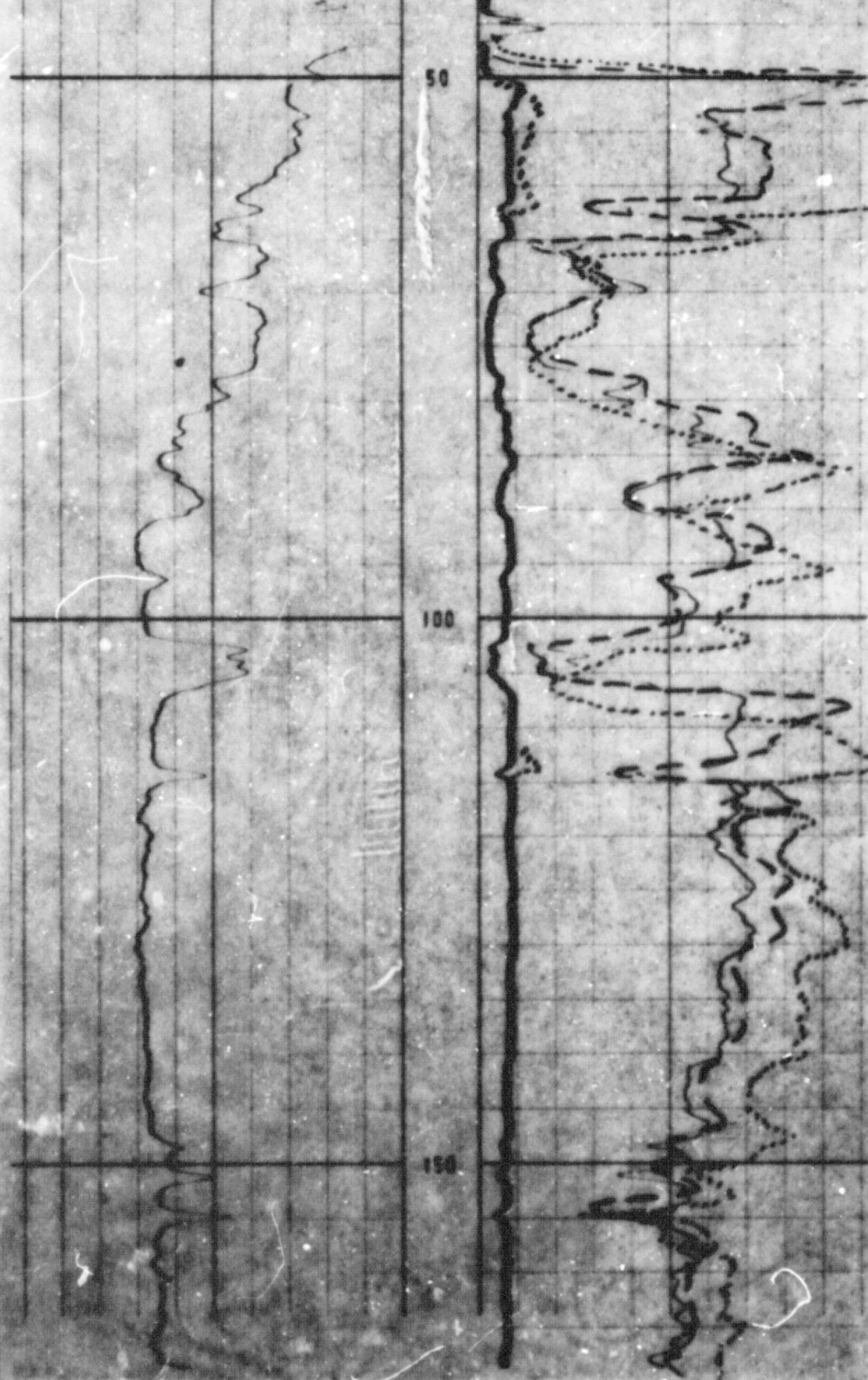
MICROFICHE 19

الجمهورية التونسية
وزارة الزراعة
المركز القومي
للتوثيق الفلاحي
تونس

الجمهورية التونسية
وزارة الزراعة
المركز القومي
للتوثيق الفلاحي
تونس

F





SCHLUMBERGER

SONDEUSE : F. 1980 M. A. C. A. S.

CHEF SONDEUR

LABOR. G. G. G.

MINISTRE DE L'AGRICULTURE
DIRECTION DES RESSOURCES EN
EAU ET EN SOL

N° B. L. R. N.
15275/4

SONDAGE GARAIE EL ATACH
REGION ABETILA

METHODE

GOVERNORAT KASSELINE



PAYS TUNISIE

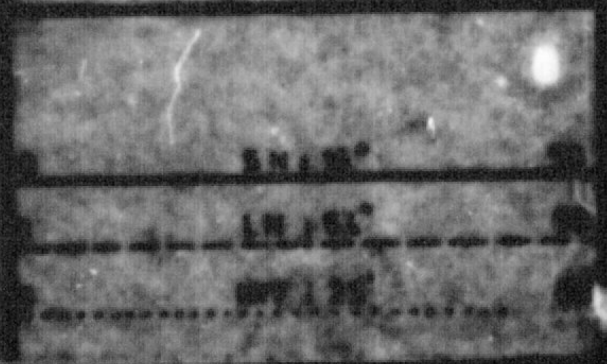
Operation N°	1		
Date	10. 6. 78		
Origine prologue	SOL		
Premiere lecture			
Derniere lecture			
Intervalle mesure			
Prof. max. atteinte	185		
Prof. tot. sondeur			
Sabot Schlumb.			
Sabot sondeur			
Boue - Nature	BENTONITE		
- Densite	1.07		
- Viscosite	30		
- Resist.	89 mV 27 °C		
- Resist. BMT	9 °C		
- Niveau	15		
- Eau libre	CG 30 mm		
Max. Temp. °C			
Diametre trepan	11" 44		
Dispositif AM 1			
AM 2			
AO			
Temps sondage			
Carton N° 3	Tricible		
Opérateurs	H. JOHDA		
	ABDEL JAGUAD		

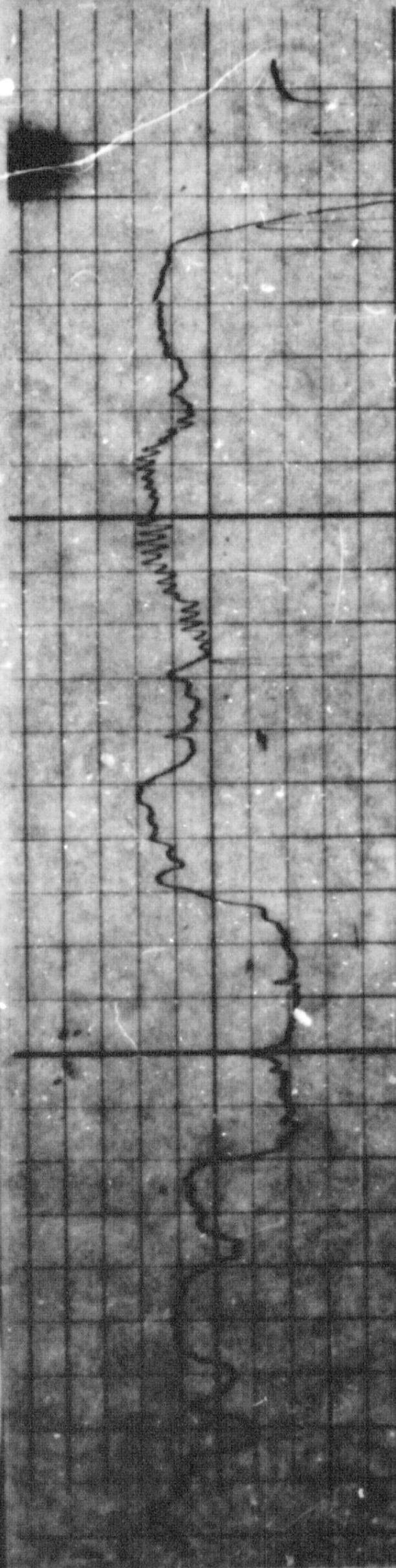
Perle de Boue 84. 74 a 3m 85. 112 : 6m

REMARQUES Tube guide a 15m a 18"

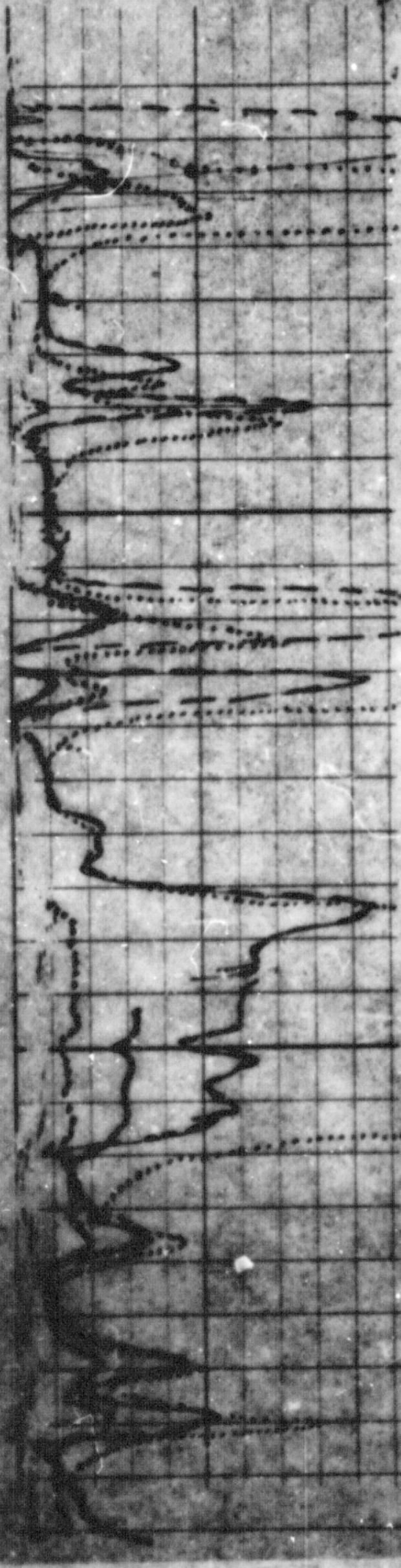
PERMEABILITE SPONTANEE

RÉSISTIVITÉ





50



100

111

58

111