



MICROFICHE N°

04660

République Tunisienne

MINISTÈRE DE L'AGRICULTURE

CENTRE NATIONAL DE

DOCUMENTATION AGRICOLE

TUNIS

الجمهورية التونسية
وزارة الزراعة

المركز القومي
للتوثيق الفلاحي
تونس

F 1

DIRECTION GENERALE
DES RESSOURCES EN EAU

ETUDE DE LA NAPPE MINERALE DE DOUZ

NOVEMBRE 1987

H. TOULI.

REPUBLIQUE TUNISIENNE
MINISTERE DE L'AGRICULTURE

DIRECTION GENERALE
DES RESSOURCES EN EAU

Arrondissement de Kébili

ETUDE DE LA NAPPE PHREATIQUE DE DOUZ

NOVEMBRE 1987

A. TOUL

SOMMAIRE

I - INTRODUCTION :

I - Inventaire des points d'eau

II - Reservoir

II - 1. Limites

II - 2. Lithologie

II - 3. Epaisseur

III - PIEZOMETRIE

a) Soulèvement

b) relation avec la nappe C.T.

c) Gradient hydraulique

IV - Alimentation

a) pluviométrie

b) alimentation ancienne

c) " actuelle par le complexe terminal

d) " par les eaux de drainage

V - Reccharge

VI - Caractéristiques hydrodynamiques.

1 - Essais perçets

2 - Transmissivité

3 - Perméabilité

VII - Ressources :

VII -1. Evaluation de l'exploitation

VII -2. " des ressources

1- débit de la nappe

2- Apports des eaux d'irrigation

VIII - CONCLUSIONS:

NOTE DE LA MAPPE HYDRAULIQUE

DE DOUS

INTRODUCTION :

L'objectif de cette note est l'étude de la nappe phréatique de Dous; cette nappe est définie comme étant le premier aquifère rencontré à partir du sol et exploité par les puits de surface.

Cette nappe est logée dans une formation meuble: le mur de cette formation est formé par des argiles compactes parfois semi perméables ayant 35m d'épaisseur et surmontent les calcaires senoniens, principal réservoir de la nappe en charge du complexe terminal.

I - INVENTAIRE DES POINTS D'EAU:

On a inventorié 171 puits de surface dans toute la zone de Dous, d'Elgolfa et Ghelissia.

Ces puits de surface se trouvent concentrés à l'intérieur des maisons. 57% de ces puits servent pour les besoins domestiques et dans certains cas pour l'alimentation humaine.

16% servent pour irriguer les jardins familiaux.
Les autres puits 27% se trouvent dans des périmètres privés autour des AIC (Association à intérêt collectif).

II - RESERVOIR :

II - 1. Limites :

Cette nappe phréatique couvre une grande étendue; elle affleure sur une large extension de la Libanua orientale et meridionale.

Cependant l'étude en question ne s'intéresse qu'à la partie concentrée autour de Dous allant d'Elgolfa à Ghelissia et couvre ainsi une superficie de 40 Km².

II - 2. Lithologie:

Située sur la bordure Sud-Est de la grande dépression subsidente "Le Chott Djerid", la Nefzaoua a évolué du Crétacé jusqu'à l'actuel sous forme d'une cuvette de sédimentation continentale.

Ainsi définie, la Nefzaoua a reçu la sédimentation mio-plio-quaternaire.

Le sommet de cette série est caractérisé par un terme sableux affleurant sur une large extension. Au sein de ce terme final circule la nappe phréatique qui y trouve sa roche magasin.

La lithologie de cette nappe est reconnue par les coupes des forages de la région et les puits de surface qui l'exploitent, en effet on a prélevé un échantillon de sable pour analyse granulométrique, ce qui permet de conclure que la formation aquifère de la nappe est constituée d'un sable très fin argilo-gypseux.

II - 3. Epaisseur:

En se basant, sur les différentes coupes des forages, on peut conclure que la moyenne de l'épaisseur de cette couche aquifère est de 12 m.

III- PIEZOMETRIE :

a) Écoulement :

Dans le cadre de cette étude, 63 puits ont été rattachés au nivellement général de la TUNISIE, le choix de ces points d'eau dépend de leur situation pour représenter et couvrir toute la zone concernée.

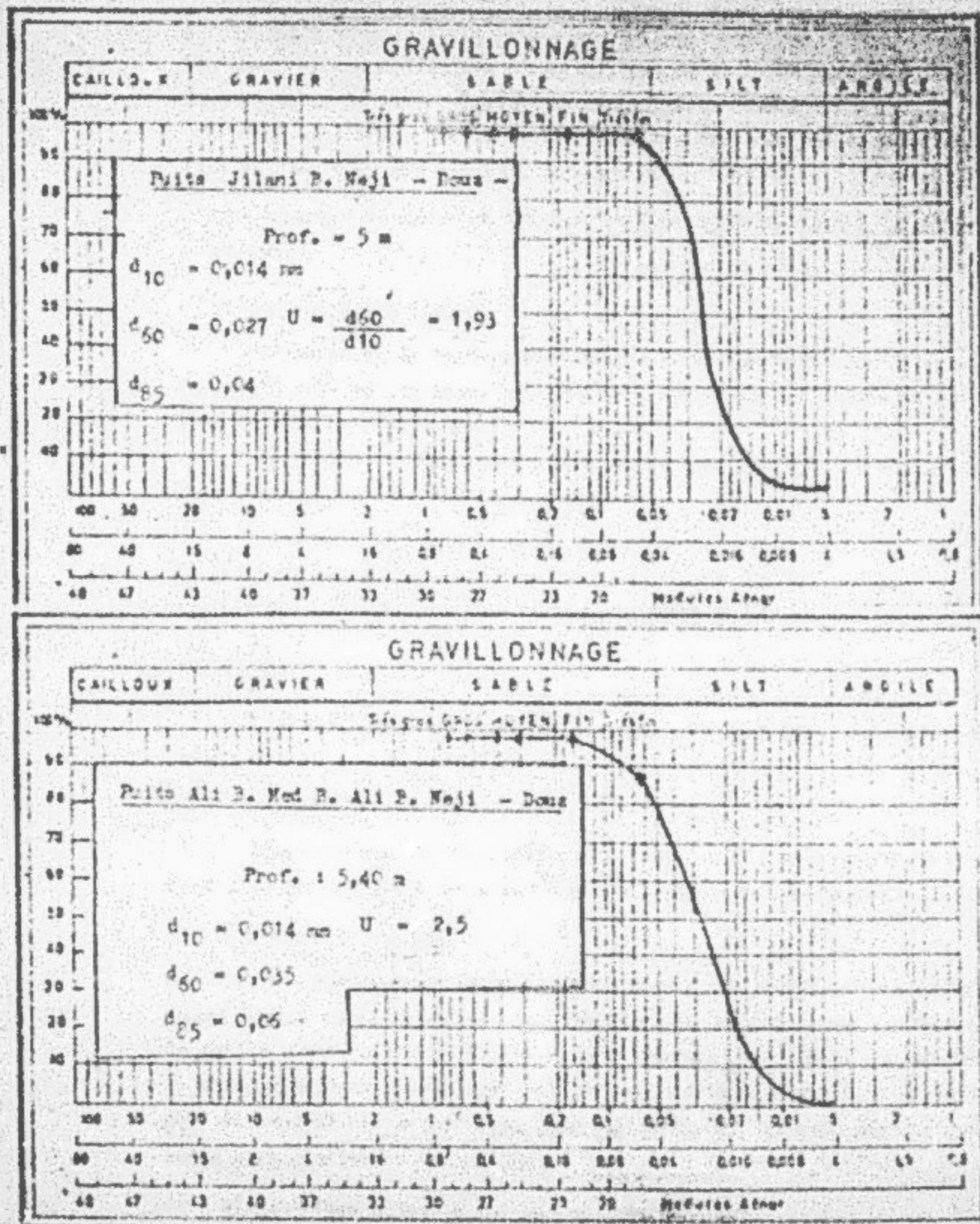
L'établissement de la carte piézométrique a permis de montrer que la nappe phréatique de Douz présente une continuité piézométrique avec celles de la Nefzaoua orientale et meridionale * et constitue ainsi la même unité hydrogéologique.

En effet l'écoulement général de ces nappes déjà citées se superpose avec celui de la nappe de Douz bien que les isopièthes deviennent plus denses et la piézométrie souligne localement (à Douz) deux axes préférentiels d'écoulement (Pl. n° 4).

* A. PAMOU : Etude Hydrogéologique De La Nefzaoua Orientale . 1977

- " " " " " Meridionale , "

FIG. N° 1 : ANALYSES GRANULOMÉTRIQUE DE LA FORMATION
SABLEUSE CONTENANT LA NAPPE MIRAYIQUE DE DOUZ



- au Sud de Douz au axe Sud Est - Nord Ouest

- au Nord de Douz au axe Sud - Ouest

b) - Relation avec la nappe C.T. :

La superposition des cartes piézométriques de la nappe phréatique de Douz et celle du C.T. permet d'observer :

- Le sens d'écoulement de la nappe phréatique au Sud de Douz s'effectue dans le même sens que celui de la nappe C.T.

- La nappe du C.T. est toujours en charge par rapport à la nappe phréatique.

c) - Gradient hydraulique :

L'examen de la carte piézométrique permet de distinguer :
Une seule zone où les isopièzes sont espacées, elle est située entre Douz et l'Oasis d'El Golla.

Le gradient hydraulique y est faible égal à 2,5 ‰, il traduit une zone à bonne perméabilité.

Dans tout le reste de cette zone, les isopièzes sont plus resserrées. Le gradient hydraulique est plus fort et atteint 5 à 12‰, ce qui traduit une perméabilité plus faible.

IV - ALIMENTATION :

L'Alimentation de la nappe phréatique de Douz peut avoir plusieurs origines :

a) - Pluviométrie :

D'une moyenne de 80mm/an dans la Neffouza, la part de la pluviométrie dans l'alimentation de cette nappe est par conséquent négligeable.

b) - Alimentation ancienne :

Au cours des périodes quaternaires pluvieuses, l'alimentation de cette nappe aurait pu se faire au cours des crues de l'oued Souani constituant la partie aval de l'oued El Mallouf qui descend du Dahar et aboutit au chott Djerid en passant par les dépressions de Oued Tarfa et Chott Ragoug. Actuellement ce réseau hydrographique est affaibli et ne contribue plus à cette alimentation.

c) - Alimentation actuelle par le complexe terminal :

L'essentiel de l'alimentation de cette nappe phréatique provient par décharge de la nappe 1. C.T. déjà signalée précédemment.

.../...

L'eau du C.T. contribue à l'alimentation de la formation meuble sablo-argileuse qui constitue le réservoir de la nappe phréatique à travers les formations semi-perméables.

Les deux axes d'écoulement déjà signalés passent par plusieurs sources; ainsi l'eau de la nappe du C.T. avant d'arriver en surface alimente la nappe phréatique.

- Le 1er axe : passe par les sources: Oun Zenzour, A° El Ougoubia
- Le 2es axe : Oued Souani qui longe les sources: Ghitane, Hanech

Sur les coupes géologiques nous avons schématisé cette possibilité.

d) - Alimentation par les eaux de drainage:

L'Oasis de Douz et El Golfa (264ha et 67ha) sont alimentées par l'eau des forages captant la nappe de calcaire du C.T. (4 forages avec 164 l/s et 2 forages avec 48 l/s).

Une partie de ces eaux s'infiltré à travers les formations meubles et contribue ainsi à l'alimentation de la nappe phréatique.

En effet l'allure de l'isopièze 53 au niveau de l'oasis d'El Golfa et de l'Oasis de Douz confirme l'importance de l'alimentation de cette nappe par les eaux d'irrigation.

V - GEOCHIMIE :

L'examen de la carte de salinité établie à partir des analyses chimiques fait apparaître que :

- La minéralisation des eaux augmente dans le sens de l'écoulement de l'eau.

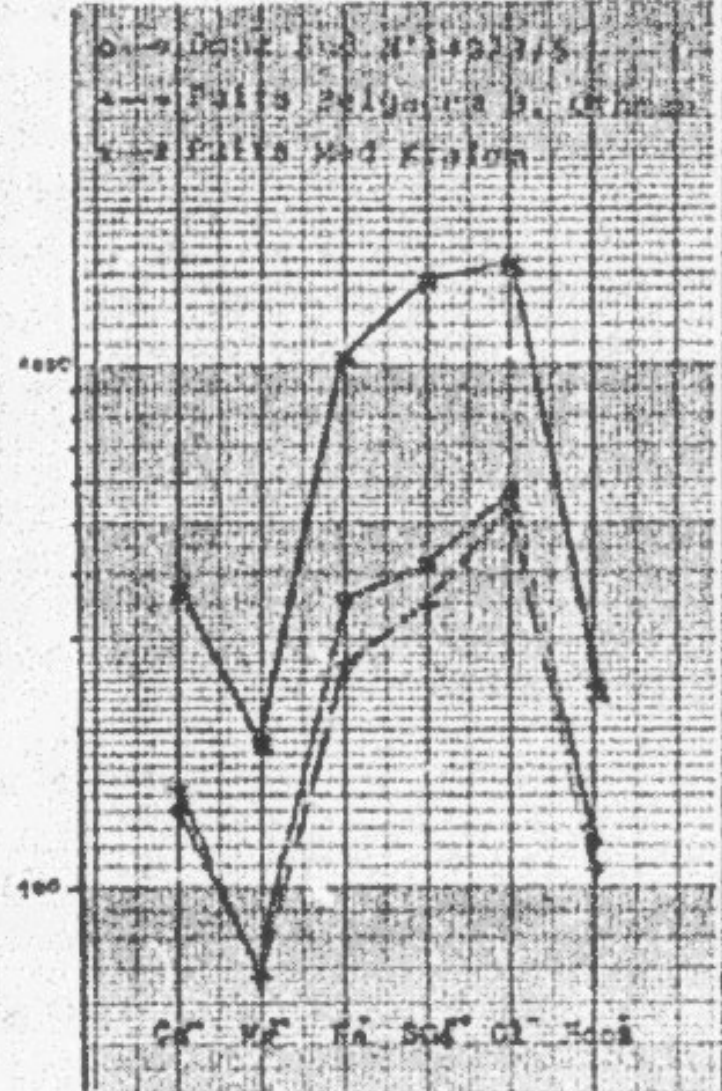
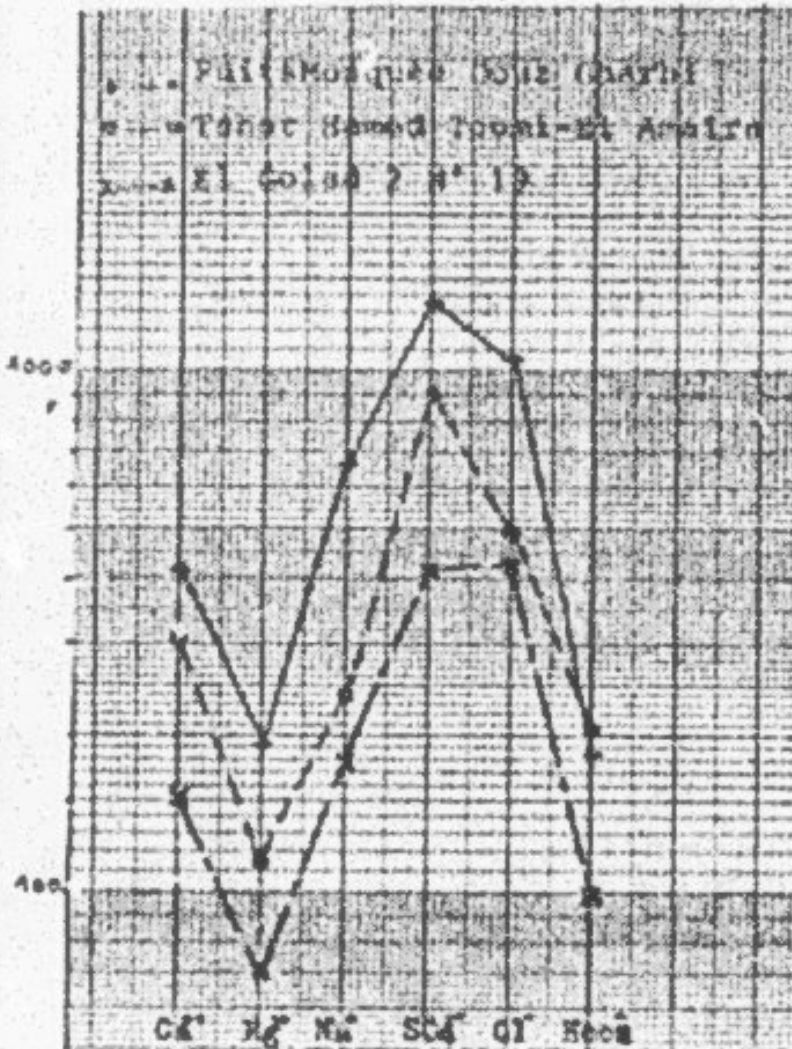
- Les valeurs $< 2 \text{ g/l}$ se localisent aux environs des sources naturelles zones d'alimentation de cette nappe par drainance verticale de la nappe du C.T. dont la Salinité varie de 1,5 à 2,5 g/l.

- Les valeurs de 2 à 5 g/l se localisent en aval des oasis. L'origine de cette salinisation est la nature lithologique du réservoir : sol très gypseux.

- Les valeurs $> 5 \text{ g/l}$ se localisent au niveau des oasis, signalant le rôle des eaux de drainage dans la salinisation des eaux de cette nappe.

- L'examen de la composition chimique des eaux des puits et sa comparaison avec les eaux des forages qui captent la nappe du C.T. montre que ces

Fig.2-COMPOSITION CHIMIQUE DE L'EAU
DE LA NAPPE PHREATIQUE DE DOUZ



eux appartiennent à la même famille sulfate chloruré calco-solique avec des minéralisations plus fortes.

La température de l'eau est égale à 23° C. Elle est identique à celle du C.T.

VI - CARACTERISTIQUES HYDRO-DYNAMIQUES:

1- Essais Forchet :

Ces essais sont effectués sur 12 puits de surface pour déterminer le débit fictif continu au niveau de chaque puits.

Les résultats de ces essais ainsi que les graphiques sont portés sur les tableaux en annexe.

Les essais sont faites sur des puits équipés des groupes moto-pompes (la puissance varie entre 1cv et 7cv).

a) - Exemple des puits équipés par des groupes électriques à puissance faible = 1CV:

- Puits Ned B. Ned Haad N° 98

$$Q_p = 0,31/s$$

$$AB = 13 \text{ mm}$$

$$AC = 59 \text{ mm}$$

$$q = Q_p \cdot \frac{AB}{AC} = 0,31 \cdot \frac{13}{59} = 0,07 \text{ l/s}$$

q = débit fictif continu du puits

$$q = 0,07 \text{ l/s}$$

b) - Puits équipé d'un groupe électrique de puissance 7 CV:

- Puits Boubakar Boukris N° 2

$$Q_p = 5,0 \text{ l/s}$$

$$AB = 14 \text{ mm}$$

$$AC = 111 \text{ mm}$$

$$q = Q_p \cdot \frac{AB}{AC} = 5 \cdot \frac{14}{111} = 0,63$$

$$q = 0,63 \text{ l/s}$$

.../...

- Puits Ahmed B. Ali N° 10

$$Q_p = 5,0 \text{ l/s}$$

$$AB = 13\text{m}$$

$$AC = 64\text{m}$$

$$q = Q_p \cdot \frac{AB}{AC} = 5 \cdot \frac{13}{64} = 1,015$$

$$q = 1,02 \text{ l/s}$$

- Puits Ahmed B. Kachah N° 161

$$Q_p = 4,5 \text{ l/s}$$

$$AB = 15\text{m}$$

$$AC = 46\text{m}$$

$$q = Q_p \cdot \frac{AB}{AC} = 4,5 \cdot \frac{15}{46} = 1,3$$

$$q = 1,3 \text{ l/s}$$

CONCLUSION :

Les valeurs des débits des puits égaux ou supérieures à l'unité ne concernent que quelques puits de surface (5) situés à la limite immédiate des casis de DOUL et d' EL GOLIA .

En effet ces valeurs sont négligées dans le calcul de l'exploitation car elles ne sont pas représentatives .

.../...

- Puits Ahmed B. Ali N° 10

$$Q_p = 5,0 \text{ l/s}$$

$$AB = 13 \text{ m}$$

$$AC = 64 \text{ m}$$

$$q = Q_p \cdot \frac{AB}{AC} = 5 \cdot \frac{13}{64} = 1,015$$

$$q = 1,02 \text{ l/s}$$

- Puits Ahmed B. Wostah N° 161

$$Q_p = 4,0 \text{ l/s}$$

$$AB = 15 \text{ m}$$

$$AC = 46 \text{ m}$$

$$q = Q_p \cdot \frac{AB}{AC} = 4 \cdot \frac{15}{46} = 1,3$$

$$q = 1,3 \text{ l/s}$$

- Puits Abdallah B. Ibrahim B. Thabet N° 5

$$Q_p = 9,0 \text{ l/s}$$

$$AB = 12 \text{ m}$$

$$AC = 71 \text{ m}$$

$$q = Q_p \cdot \frac{AB}{AC} = 9 \cdot \frac{12}{71} = 1,52$$

$$q = 1,52 \text{ l/s}$$

INTERPRÉTATION DES ESSAIS DE POMPAGE SUR DES PUITS
CAPTANT LA NAPPE PHRÉAQUE DE DOUZ

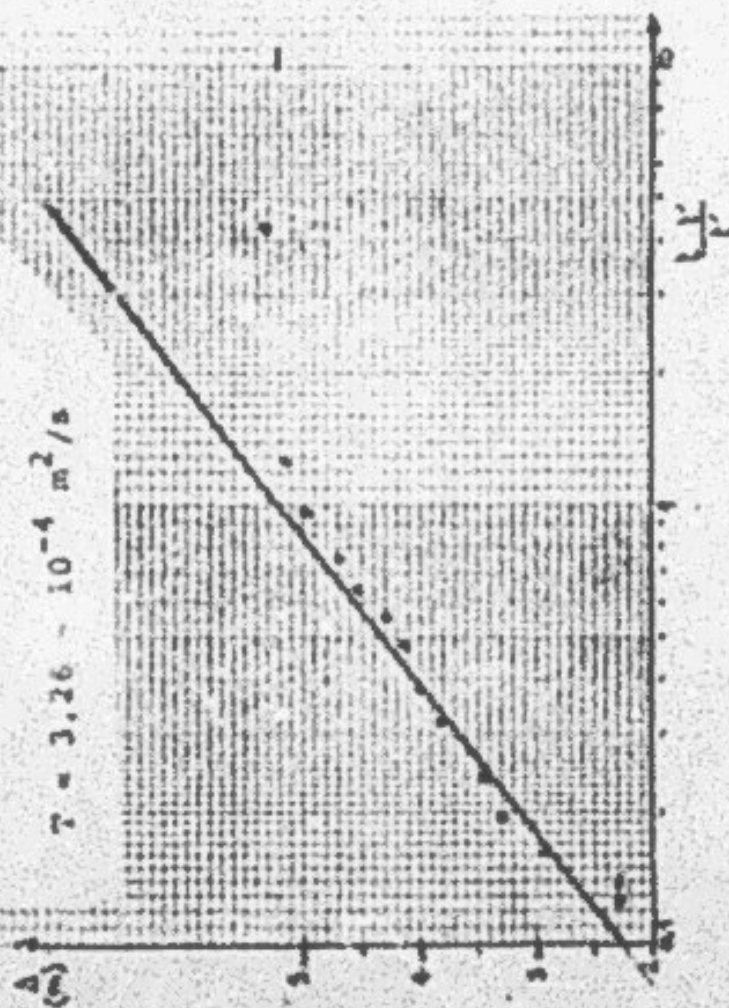
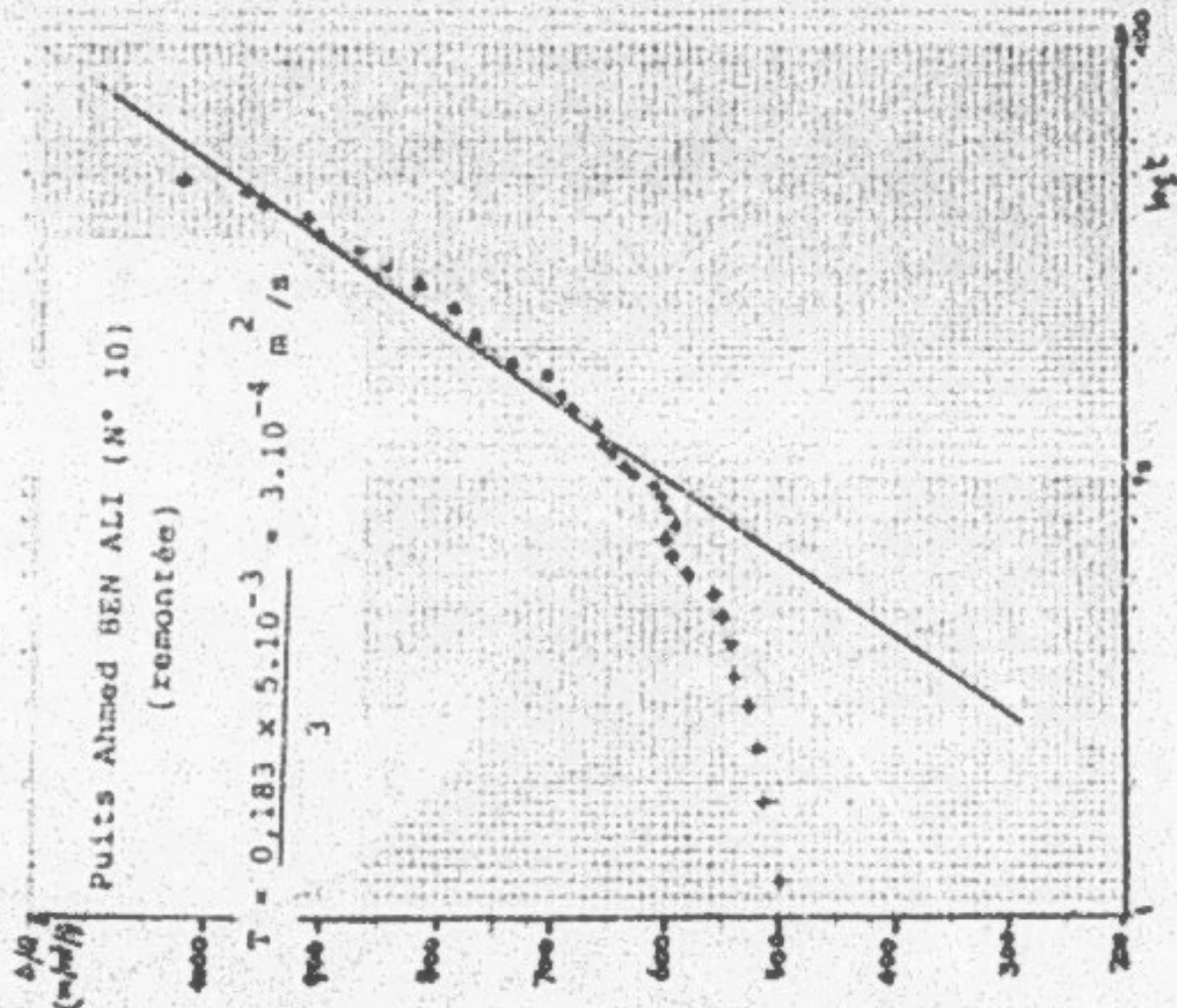
Puits Ahmed BEN ALI (N° 10)
(Courbe de descente)

$$T = \frac{0,183}{C}$$

$$C = 980 - 420 = 560$$

$$T = \frac{0,183}{560} = 3,26 \cdot 10^{-4}$$

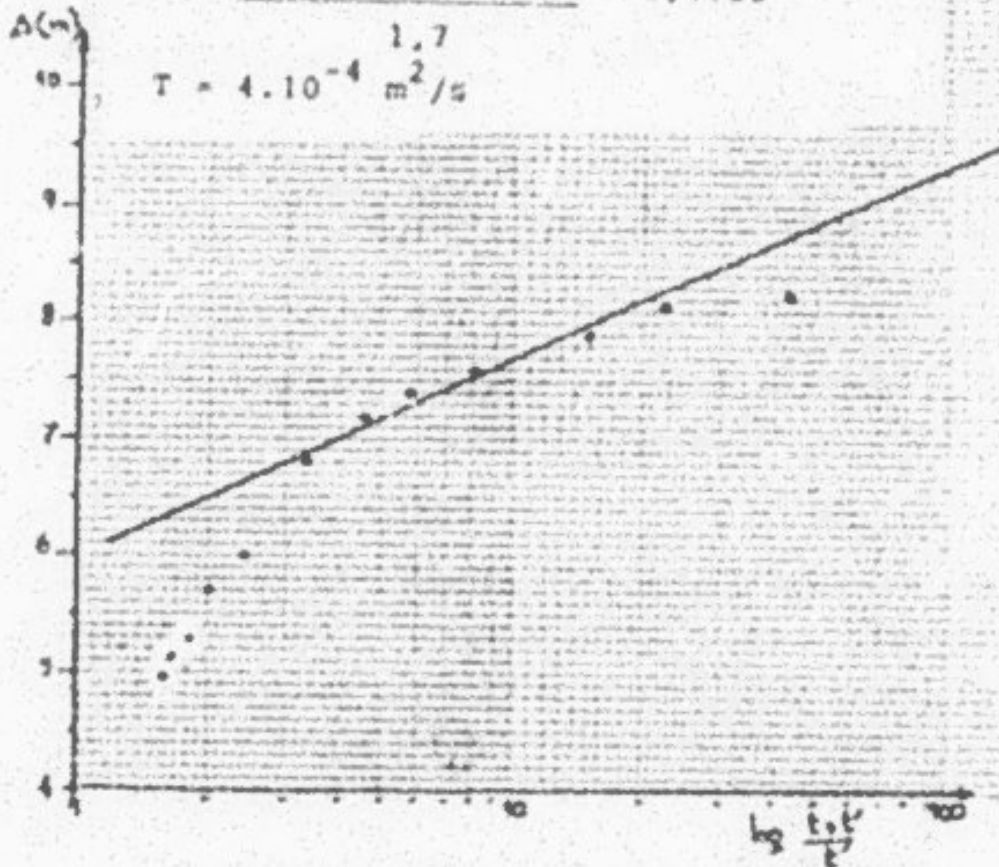
$$T = 3,26 \cdot 10^{-4} \text{ m}^2/\text{s}$$



Puits Abderrahman B. Mosbah (N° 161)
(reconstituée)

$$T = \frac{0.183 \times 4.10^{-3}}{1.7} + 0.4.10^{-3}$$

$$T = 4.10^{-4} \text{ m}^2/\text{s}$$



2 - Transmissivité :

La transmissivité est calculée par la méthode graphique :

- de la remontée $\Delta = f(\log \frac{t}{t'})$ en utilisant la formule de JACOB

$$T = \frac{0,183 Q}{S}$$

Le résultat est

$$T = 3.10^{-4} \text{ m}^2/\text{s}$$

- de l'abaissement $\frac{\Delta}{Q}$ f: lg(t)

$$T = \frac{0,183}{c} \quad T = 3,26.10^{-4} \text{ m}^2/\text{s}$$

Ainsi la valeur de T adoptée pour le calcul est

$$T = 3.10^{-4} \text{ m}^2/\text{s}$$

3 - Perméabilité :

Deux échantillons de sable ont été prélevés des deux puits de surface en cours de création au Sud de Douz (Profondeur 1m) pour analyse granulométrique (voir courbes) ; le calcul de la perméabilité partielle à partir de la formule de Allen Hazen : $K=100 (d_{10})^2$ permet de trouver la valeur de $K = 2.10^{-8} \text{ m/s}$.

Le calcul de T par la relation $T = KZ$ donne

$$T = 2.10^{-8} \times 12 = 24.10^{-8} \text{ m}^2/\text{s}$$

$$T = 24.10^{-8} \text{ m}^2/\text{s}$$

Cette valeur de la transmissivité est partielle. En effet la perméabilité est variable selon la lithologie et le coefficient de perméabilité déjà calculé ne concerne que l'épaisseur de couche sujet de l'analyse. Par conséquent la valeur de la transmissivité est partielle et on utilise pour les calculs la valeur de T trouvée par la méthode graphique.

.../...

VII - RESSOURCES :

VII - 1 Evaluation de l'exploitation:

Les essais Porchet ont permis de calculer les débits fictifs continus des puits (selon chaque mode d'exploitation).

Ainsi on a subdivisé le nombre total des puits suivant les modes d'exploitation :

Nombre des puits	G.F.	G.D.	Dalou ou Semi	Puits abandonnés
171	73	3	94	1

Le calcul de l'exploitation est fait comme suit:

Sachant que le nombre des puits dont le puisage s'effectue par Dalou est de 94 et que le débit fictif continu correspondant est de 0,05 l/s par puits, le débit total correspondant est de 4,7 l/s.

D'un autre côté les puits équipés par moteur sont de 76 exploités à raison de 15,9 l/s.

1 - Groupe électrique de puissance 1 CV : 53 puits sont équipés par ce type des moteurs, le débit fictif continu par puits est de 0,08 l/s, le total de l'exploitation est $53 \times 0,08 = 4,24$ l/s.

2 - Groupe électrique de puissance 7 CV : 20 puits correspondant à ce groupe, le débit fictif continu est de : 0,5 l/s, ainsi l'exploitation est de $20 \times 0,5 = 10$ l/s.

3 - Groupe Diesel : 3 puits sont pompés par ces moteurs, le débit fictif est 0,56 l/s, ce qui donne $3 \times 0,56 = 1,68$ l/s.

Ainsi l'exploitation totale de la nappe phréatique de Douz s'élève à 20 l/s.

VII - 2 Evaluation des ressources

1 - Débit de la nappe:

Pour l'évaluation du débit de la nappe on utilise le loi de Darcy.

$$Q = T I L$$

T = Transmissivité en m^2/s

I = Gradient hydraulique

L = front de nappe

Pour le calcul nous avons choisi les isopièzes 60 et 52 qui cadrent respectivement l'amont et l'aval de l'oasis. Le débit qui sort de la zone concernée correspond aux ressources régulatrices de la nappe dans ce secteur.

• Isopièze 60 :

$$L_1 = 4224 \text{ m}$$

$$T = 3.10^{-4} m^2/s$$

$$I_1 = 1.42 \text{ ‰}$$

$$L_2 = 6336 \text{ m}$$

$$T = 3.10^{-4} m^2/s$$

$$I_2 = 6.55 \text{ ‰}$$

$$Q_{60} = \pi L_1 I_1 + \pi L_2 I_2 = 4224.3.10^{-4}.1.42.10^{-3} + 6336.3.10^{-4}.6.55.10^{-3}$$

$$\boxed{Q = 14 \text{ l/s}}$$

• Isopièze 52 :

$$L_1 = 8624 \text{ m}$$

$$I_1 = 2.5 \text{ ‰}$$

$$T = 3.10^{-4} m^2/s$$

$$L_2 = 4576 \text{ m}$$

$$I_2 = 4.7 \text{ ‰}$$

$$T = 3.10^{-4} m^2/s$$

$$Q = 8624.3.10^{-4}.2.5.10^{-3} + 4576.4.7.10^{-3}.3.10^{-4}$$

$$\boxed{Q = 13 \text{ l/s}}$$

.../...

2 - Apports des eaux d'irrigation

pour calculer ces apports, nous avons essayé 2 approches :

2 - 1: D'après l'étude menée par M. BOUZABID dans la station expérimentale de Helba en 1964 sur l'aménagement des oasis, les données suivantes ont pu être avancées.

Les eaux évacuées par les réseaux du drainage constituent environ 20 % des apports totaux d'eau d'irrigation.

Les apports nets à la nappe phréatique représentent 10 % de la consommation nette.

Si on désigne par :

Ir : Apports totaux d'eaux d'irrigation.

D : Eaux évacuées par le réseau du drainage

Cn : Consommation nette au niveau des parcelles

P : Apports nets à la nappe phréatique.

Palmeraie de Dote :

- Superficie : 254 ha

- Apports totaux d'eau d'irrigation: 164 l/s

- Eaux évacuées par le réseau du drainage :

$$164 \times 0,2 = 32,8 \text{ l/s}$$

- Consommation nette : $164 - 32,8 = 131,2 \text{ l/s}$

- Apports nets à la nappe phréatique :

$$0,1 \times 131,2 = 13,1 \text{ l/s}$$

Palmeraie d'El Golfa :

- Superficie : 67 ha

Ir = 48 l/s

D = $48 \times 0,2 = 9,6 \text{ l/s}$

Cn = $48 - 9,6 = 38,4 \text{ l/s}$

P = $0,1 \times 38,4 = 3,84 = 4 \text{ l/s}$

Ainsi la somme des apports nets à la nappe phréatique par les eaux d'irrigation est :

$$13,1 + 4 = 17,1 \text{ l/s}$$

Débit total = 17 l/s (El Gollaa Doua)

2 - 2: D'après le calcul de l'évapotranspiration réelle par la méthode Penman (Les données météorologiques sont tirées de l'étude de M. BOUZALDI: Réaction du palmier Dattier à l'irrigation 1964).

$$I_r = ET + P + D$$

$$P = I_r - (ET + D)$$

I_r : Apports totaux d'eau d'irrigation

ET : Evapotranspiration réelle calculée par la méthode Penman.

D : Eaux évacuées par le réseau du drainage

P : Apports nets à la nappe

Pour notre cas on se basera sur les données mesurées à Tazeur (Evapotranspiration et drainage).

T A B L E A U I :

Doua : Superficie : 264 Ha.

Exploitation : 164 l/s

Periode	J	F	M	A	M	J	J	A	S	O	N	D
Taux d'irrigation l/s/ha	0,52	0,42	0,42	0,52	0,52	0,52	0,42	0,52	0,42	0,42	0,42	0,52
Evapotranspiration l/s/ha	0,24	0,27	0,22	0,26	1,00	0,24	1,00	1,10	0,24	0,24	0,24	0,24
Drainage l/s/ha	0,13	0,13	0,13	0,13	0,13	0,13	0,13	0,13	0,13	0,13	0,13	0,13
Apports à la nappe l/s/ha	0,25	0,25	0	0	0	0	0	0	0	0	0,51	0,24

Apport total annuel à la nappe phréatique : 0,055 l/s/ha

$$= 0,055 \times 264 \text{ ha} = 13,99 \text{ l/s}$$

Débit total = 14 l/s
à Doua

TABLEAU II :

El Gollia : Superficie : 67 Ha

Exploitation: 481/s

Periode	J	P	E	A	M	J	J	A	S	O	N	D
Taux d'irrigation l/s/ha	0,71	0,71	0,71	0,71	0,71	0,71	0,71	0,71	0,71	0,71	0,71	0,71
Evapotranspiration l/s/ha	0,24	0,37	0,77	0,38	1,00	0,78	1,00	1,10	0,90	0,53	0,48	0,1
Drainage l/s/ha	0,137	0,137	0,13	0,13	0,13	0,13	0,13	0,13	0,13	0,13	0,13	0,1
Apports à la nappe l/s/ha	0,34	0,21	0	0	0	0	0	0	0	0,05	0,1	0,1

Apport Total Annuel à la nappe phréatique = 0,087 l/s/ha

$$0,087 \times 67 = 5,83 \approx 6 \text{ l/s}$$

Débit total = 6 l/s à El Gollia

Ainsi la contribution des eaux d'irrigation à la nappe phréatique s'élève à $14 + 6 = 20 \text{ l/s}$

$$\text{Total (Dous + El Gollia)} = 20 \text{ l/s}$$

On peut conclure que les deux approches donnent le même résultat et la valeur considérée est $\boxed{P = 16 \text{ l/s}}$ calculée par la 1ère approche.

VIII. CONCLUSION :

Nous essayons de dresser un tableau du Bilan Global de cette nappe:

LOCALITE	Ressources l/s	Exploitation	SITUATION
	Q 60 ^a	Irrigation	
Nappe phréatique			
de Dous	14	18	20
TOTAL	32	20	Sous exploité

^a- Q 60 : le débit calculé par l'isopièse 60.

- Les Ressources naturelles de la nappe phréatique qui proviennent de la drainance verticale du C.T. sont évaluées à 14 l/s, alors que l'alimentation artificielle par les eaux d'irrigation est égale à 15 l/s, tandis que l'exploitation ne dépasse pas les 20 l/s. Par conséquent, on peut conclure que la nappe présente des ressources disponibles de 12 l/s. Ce qui permet d'autres créations en puits de surface ou l'équipement des puits qui ne le sont pas.

DOCUMENTATION

- A. MAMOU : Etude hydrogéologique de la Nefzaoua Meridionale 1977
- " " " " " " " Orientale 1977
- S/D des études et de la cartographie : Actes du séminaire
" Realisation et interpretation " des essais de courte durée sur
les puits de surface - JO. 64. 86.
- A. YAUU - ARMYCOSSY. J.F : Apports des techniques nucléaires à
l'étude des aquifères du Sud Tunisien.
- G.P. KRUSEMAN - N.A. DE RILDEP : Interpretation et discussion des
pompages d'essais.
- R. AMBROGGI : Eléments d'hydrauliques souterraines.
- A. MAMOU : Contribution à l'étude hydrogéologique de la PIX 1976.
- D.P.E : Ressources en eau de Tunisie n° 8/1985.

ANNEXES

- 1- Analyses granulométriques de la formation aquifère contenant la nappe phréatique de Douz.
- 2- Inventaire des puits de surface de Douz (Sept. Oct. 1984 et Oct. 1987).
- 3- Essai Porchet sur les puits de Douz (12 tableaux et 12 graphiques)
 - Puits Ahmed B. Ali (N° 10)
 - Puits Mohamed B. Ahmed B. Med Touni
 - Puits Abdellah B. Brahim B. Thabet (N° 5)
 - Puits Sadok B. M'Barek B. Arfa
 - Puits Amor B. Othman
 - Puits Bouhaker Boukris (N° 2)
 - Puits Mansour B. Belgacem Ben Naji
 - Puits Ali B. Med Ben Naji
 - Puits Hj. Med Kraïem
 - Puits Kilani Layeb 2 (N° 60)
 - Puits Med B. Med B. Hamed (N° 98)
 - Puits Abderrahman B. Kousah (N° 161)

PLANCHES JOINTES :

- Coupes géologiques
- Carte de situation des puits de Douz au 1/25.000
- Carte de salinité de la nappe phréatique de Douz au 1/25.000
- Carte piéscodrique de la nappe phréatique de Douz au 1/25.000
- Carte superposition des courbes, nappe phréatique et Complexe Terminal.

ANALYSES GRANULOMETRIQUES

1. Puits Ali B. Mod B. Ali B. Boubaker B. Xaji - Hnich - Douz

Poids : 500 g

- Côte de l'échantillon : 5,40m.

φ Tamis (mm)	Poids Partiel en grs	% Partiel	% Cumulé	
0,8	0	0	99,86	
0,63	0	0	99,86	$d_{10} = 0,014 \text{ mm}$
0,4	0,3	0,06	99,86	$d_{60} = 0,035$
0,315	1,5	0,3	99,8	$d_{85} = 0,06$
0,16	58,5	11,7	99,5	
0,063	434,0	86,8	87,9	$U = \frac{d_{60}}{d_{10}} = 2,5$
Pond	0,5	0,1	0,1	

2 - Puits Jilani B. Neji

Poids : 500 g

- Côte de l'échantillon : 5,00 m

φ Tamis (mm)	Poids partiel en grs.	% Partiel	% Cumulé	
0,8	0,03	0,006	99,786	
0,63	0,01	0,002	99,78	$d_{10} = 0,014$
0,4	0,06	0,012	99,778	$d_{60} = 0,027$
0,315	0,03	0,006	99,766	$d_{85} = 0,04$
0,16	0,50	0,12	99,76	
0,063	476,7	95,34	99,64	$U = \frac{d_{60}}{d_{10}} = 1,93$
Pond	21,5	4,3	4,3	

LISTE D'INVENTAIRE DES PUITIS DE SURFACE DE DOUZ

SEPTEMBRE OCTOBRE 1984 ET OCTOBRE 1987

No	NOM DE L'EMPLOYÉ	AGE	AN	MO	JOUR	TAUX	2.3	REMARQUE	S.P.
1	Belgacem Abdelkhalik		2,00	1,00	1,00	0,20	4,300	Delou	
2	Bechaker Bekir	65,721	3,00	3,00	3,00	0,80	1,800	Elect	62,721
3	B'houed Bachoula	66,303	2,80	3,00	3,00	0,20	1,900	Elect	63,603
4	Abdellah B Brahja B Thabet	66,387	3,50	4,00	3,00	0,10	1,600	Elect	63,387
5	"	67,071	4,40	4,40	4,00	1,10	1,600	Elect	
6	"	65,399	4,00	2,500	3,00	0,20	1,750	"	61,399
7	"	65,702	4,200	4,00	3,00	0,30	1,300	"	61,602
8	Belgacem Boussem	65,537	5,10	3,30	3,00	1,00	1,850	"	60,437
9	Redi B Redj Amer Farouk	65,636	5,20	3,00	3,00	0,9	2,000	"	60,836
10	Ahmed B Ali	65,707	1,32	4,50	3,00	1,00	2,800	Elect	54,307
11	Belgacem B Ali	55,714	2,20	4,50	3,00	0,40	2,300	"	53,514
12	Redj Abdellah Abdelaoula		2,40	3,70	3,00	1,00	2,530	"	
13	"		3,00	4,10	3,00	2,30	2,700	"	
14	Saifi B Courane		3,10	1,30	3,50	0,20	3,800	"	
15	Faita Fattouh	62,22	3,33	0,30	1,00	0,40	3,000	"	58,07
16	Salou Belkhir	63,56	4,10	0,40	1,00	0,20	4,300	Delou	59,46
17	Brahim B R nd Brahja	63,66	3,70	0,50	1,00	0,20	3,300	"	59,96
18	R nd B Ahmed Ferchichi		3,50	0,40	1,00	0,30	4,00	"	
19	Ali Farjoni		3,40	0,50	1,00	0,20	3,900	"	
20	Brahim Farjoni		3,20	0,45	0,90	0,25	4,100	"	
21	Jilani B R nd B Saji	61,85	4,10	1,70	3,00	0,50	3,980	Elect	57,85
22	"		4,10	1,00	1,20	0,30	4,100	Elect	
23	Tahar B R nd B Saji		3,90	0,95	1,00	0,20	3,900	Elect	
24	Thakher B R nd B Saji	59,52	3,80	0,95	1,10	0,30	4,00	Elect	55,72
25	"		4,10	0,30	0,90	0,25	4,100	Elect	
26	Sadi B Boussa		4,20	1,50	1,00	0,20	3,950	Elect	
27	Tahar B Saji	62,41	4,00	1,00	0,90	0,20	4,000	"	52,41
28	"	61,45	4,00	0,20	0,80	0,25	4,100	"	57,45
29	Farouk B R nd B Saji	61,02	5,20	1,05	0,30	0,20	3,950	"	55,02
30	Saji B Ali	61,77	6,10	1,00	1,00	0,25	3,900	"	55,67
31	Ali B R nd B Ali B Bechaker		6,00	0,30	0,30	0,30	4,00	"	
32	"		5,30	1,00	0,05	0,20	3,850	"	
33	"		4,53	0,90	1,00	0,30	3,800	"	
34	"		4,60	1,00	0,90	0,25	3,700	"	
35	"		4,30	1,10	0,25	0,35	3,900	"	
36	"		4,50	1,00	0,80	0,20	4,000	"	
37	Kahred B Boussa	59,49	5,35	1,10	1,00	0,30	3,900	"	54,99
38	Amer Ben Saji	60,00	5,30	1,20	0,80	0,35	3,950	"	54,05
39	Belgacem B Ali B Saji	61,56	6,00	1,00	0,10	0,30	4,00	"	55,7
40	B'houed B Amer Bechaker	57,81	5,10	2,20	1,00	0,20	4,100	Delou	53,51
41	Saifi B Bechaker B Chervellah	55,65	3,50	2,00	1,10	0,30	3,800	"	52,15
42	Ahmed Taïl		3,20	1,30	1,20	0,20	3,950	"	
43	Redj Zeïda	57,29	3,80	1,20	1,00	0,30	4,00	"	53,49
44	Sadi B Abdelketti	57,37	3,30	1,70	1,00	0,35	3,900	Genet	53,67
45	Intouani B Ahmed B Redj	56,14	3,10	1,00	0,90	0,20	3,850	Delou	54,04
46	Ali B Abdellah B Amer	58,79	3,80	1,30	1,00	0,30	4,000	"	54,79
47	Ahmed B Abdellah		4,30	1,50	1,00	0,20	4,100	"	
48	Hastaphe B Abdellah		4,10	1,20	0,90	0,20	3,950	"	
49	Brahim B Ali		4,00	1,30	0,90	0,20	4,000	"	
50	Kabrouk B Chibani		4,20	1,20	0,80	0,35	4,100	Elect	
51	Belgacem Belouad		4,10	1,20	1,00	0,25	3,900	"	
52	Kahmed Tound	58,43	4,30	1,10	1,00	0,30	2,950	"	54,33
53	"		4,50	1,00	0,90	0,30	3,000	"	
54	R nd Hamadi		4,90	0,40	1,00	0,30	3,200	"	
55	Belgacem Kabrouk B Abdalla		5,60	0,50	1,00	0,20	3,200	"	
56	R nd Belgacem B Kessoued		5,30	0,50	1,20	0,20	3,160	"	
57	Méchir B Amer Boukhina		6,00	0,40	1,00	0,20	3,100	"	
58	Robmed B Saïd Boukhina		5,50	0,30	1,00	"	2,950	"	
59	Kilani Layeb		7,40	0,40	1,00	"	2,000	Delou	
60	"		5,40	0,35	1,00	0,40	3,100	Elect	54,72
61	Ali B Brahja B Hlman		5,10	0,35	1,10	0,20	3,000	"	
62	Kessoued Fathi		6,00	0,50	1,00	0,20	3,100	Delou	
63	Belgacem Kessoued		4,20	0,35	1,20	0,20	3,950	"	
64	Othman B Méchir B Othman		10,50	0,75	1,00	0,30	400	Elect	
65	"		10,00	0,85	1,10	0,30	3,200	"	
66	"		10,20	0,90	1,00	0,30	3,850	"	
67	"		9,95	0,65	1,20	0,25	3,150	"	
68	Ali B Méchir B Othman	61,84	11,10	0,55	1,00	0,20	3,200	"	51,74
69	"		11,00	0,60	1,00	0,20	3,300	"	
70	Saïf B Méchir B Othman		10	1,30	1,10	0,30	3,120	"	
71	R nd B Méchir B Othman		10	0,80	1,20	0,25	3,200	"	
72	Chibani B Ali B Othman		10	0,85	1,00	0,30	3,450	"	
73	R nd B Ali Othman		0	1,50	1,00	0,20	4,000	Delou	

Suite 2

No	Nom	Age	Sex	Profession	Taxes					Total	Elect.	R.P.
					Imp. M.	Imp. A.	Imp. D.	Imp. S.	Imp. T.			
74	"				9,50	1,50	1,50	0,30	4,100		Elect.	
75	Amor B Othman				8,50	1,20	0,20	0,15	4,050		"	54,73
76	Amor B Othman				10,00	1,10	0,25	0,20	3,950		"	
77	"				9,50	1,20	0,20	0,15	3,850		"	
78	Mohir B Othman				0,30	0,50	1,00	0,30	3,000		"	
79	"				0,50	0,50	1,00	0,20	3,950		"	
80	Pila Belgasse B Othman				10,70	0,70	1,00	0,30	1,400		"	
81	"				10,00	0,50	1,00	0,20	1,920		"	
82	Pethi B Othman				10,50	1,00	0,10	0,20	2,000		"	
83	Amor B Othman				10,00	1,20	0,25	0,20	2,450		"	
84	"				5,50	1,00	1,00	0,30	2,520	Salon	"	
85	Alli B Othman				5,50	1,10	0,20	0,20	2,750	"	"	54,11
86	Alli B Othman				5,70	1,00	0,50	0,50	2,000	"	"	
87	Mohir B Othman				5,50	1,00	0,25	0,25	3,300	"	"	
88	Alli B Othman				5,50	1,20	1,00	0,20	2,700	"	"	51,35
89	Mohir B Othman				5,50	1,20	1,00	0,20	3,250	"	"	
90	Alli B Othman				5,50	1,20	1,00	0,20	3,400	"	"	
91	Amor B Othman				5,00	1,20	3,00	0,10	4,000	"	"	
92	Amor B Othman				5,00	1,20	2,00	0,50	4,100	Salon	"	
93	Mohir B Othman				10,50	1,10	1,00	0,30	5,300	Elect.	"	
94	Mohir B Othman				5,50	1,10	1,50	0,25	5,250	Salon	"	
95	Alli B Othman				5,00	1,20	1,00	0,20	5,750	"	"	
96	Salon B Othman				5,00	1,20	1,00	0,20	5,250	"	"	
97	Alli B Othman				5,00	1,20	1,00	0,20	5,250	"	"	
98	Alli B Othman				5,00	1,20	1,00	0,20	5,250	"	"	
99	Mohir B Othman				5,00	1,20	1,00	0,20	5,250	Elect.	"	52,44
100	Mohir B Othman				5,00	1,20	1,00	0,20	5,250	"	"	
101	Mohir B Othman				5,00	1,20	1,00	0,20	5,250	"	"	
102	Mohir B Othman				5,00	1,20	1,00	0,20	5,250	"	"	52,50
103	Mohir B Othman				5,00	1,20	1,00	0,20	5,250	Elect.	"	53,4
104	Mohir B Othman				5,00	1,20	1,00	0,20	5,250	Salon	"	
105	Alli B Othman				5,00	1,20	1,00	0,20	5,250	"	"	
106	Mohir B Othman				5,00	1,20	1,00	0,20	5,250	"	"	
107	Mohir B Othman				5,00	1,20	1,00	0,20	5,250	"	"	
108	Mohir B Othman				5,00	1,20	1,00	0,20	5,250	"	"	
109	Mohir B Othman				5,00	1,20	1,00	0,20	5,250	"	"	
110	Alli B Othman				5,00	1,20	1,00	0,20	5,250	"	"	
111	Mohir B Othman				5,00	1,20	1,00	0,20	5,250	"	"	
112	Mohir B Othman				5,00	1,20	1,00	0,20	5,250	"	"	
113	Mohir B Othman				5,00	1,20	1,00	0,20	5,250	"	"	53,10
114	Mohir B Othman				5,00	1,20	1,00	0,20	5,250	"	"	
115	Mohir B Othman				5,00	1,20	1,00	0,20	5,250	"	"	
116	Mohir B Othman				5,00	1,20	1,00	0,20	5,250	"	"	52,47
117	Mohir B Othman				5,00	1,20	1,00	0,20	5,250	"	"	
118	Mohir B Othman				5,00	1,20	1,00	0,20	5,250	"	"	
119	Alli B Othman				5,00	1,20	1,00	0,20	5,250	"	"	
120	Mohir B Othman				5,00	1,20	1,00	0,20	5,250	"	"	
121	Mohir B Othman				5,00	1,20	1,00	0,20	5,250	"	"	
122	Mohir B Othman				5,00	1,20	1,00	0,20	5,250	"	"	
123	Mohir B Othman				5,00	1,20	1,00	0,20	5,250	"	"	
124	Mohir B Othman				5,00	1,20	1,00	0,20	5,250	"	"	
125	Mohir B Othman				5,00	1,20	1,00	0,20	5,250	"	"	
126	Mohir B Othman				5,00	1,20	1,00	0,20	5,250	"	"	
127	Mohir B Othman				5,00	1,20	1,00	0,20	5,250	"	"	
128	Mohir B Othman				5,00	1,20	1,00	0,20	5,250	"	"	
129	Mohir B Othman				5,00	1,20	1,00	0,20	5,250	"	"	
130	Mohir B Othman				5,00	1,20	1,00	0,20	5,250	"	"	
131	Mohir B Othman				5,00	1,20	1,00	0,20	5,250	"	"	47,79
132	Mohir B Othman				5,00	1,20	1,00	0,20	5,250	"	"	
133	Mohir B Othman				5,00	1,20	1,00	0,20	5,250	"	"	
134	Mohir B Othman				5,00	1,20	1,00	0,20	5,250	"	"	
135	Mohir B Othman				5,00	1,20	1,00	0,20	5,250	"	"	
136	Mohir B Othman				5,00	1,20	1,00	0,20	5,250	"	"	
137	Mohir B Othman				5,00	1,20	1,00	0,20	5,250	"	"	
138	Mohir B Othman				5,00	1,20	1,00	0,20	5,250	"	"	

EXP. 11. PNEUMAT

DATE: 20 10

OBJET: 2- CH1

Profondeur: 5,0'

Niveau Statique: 2,5m/charge

arg. = 1,00m/sol

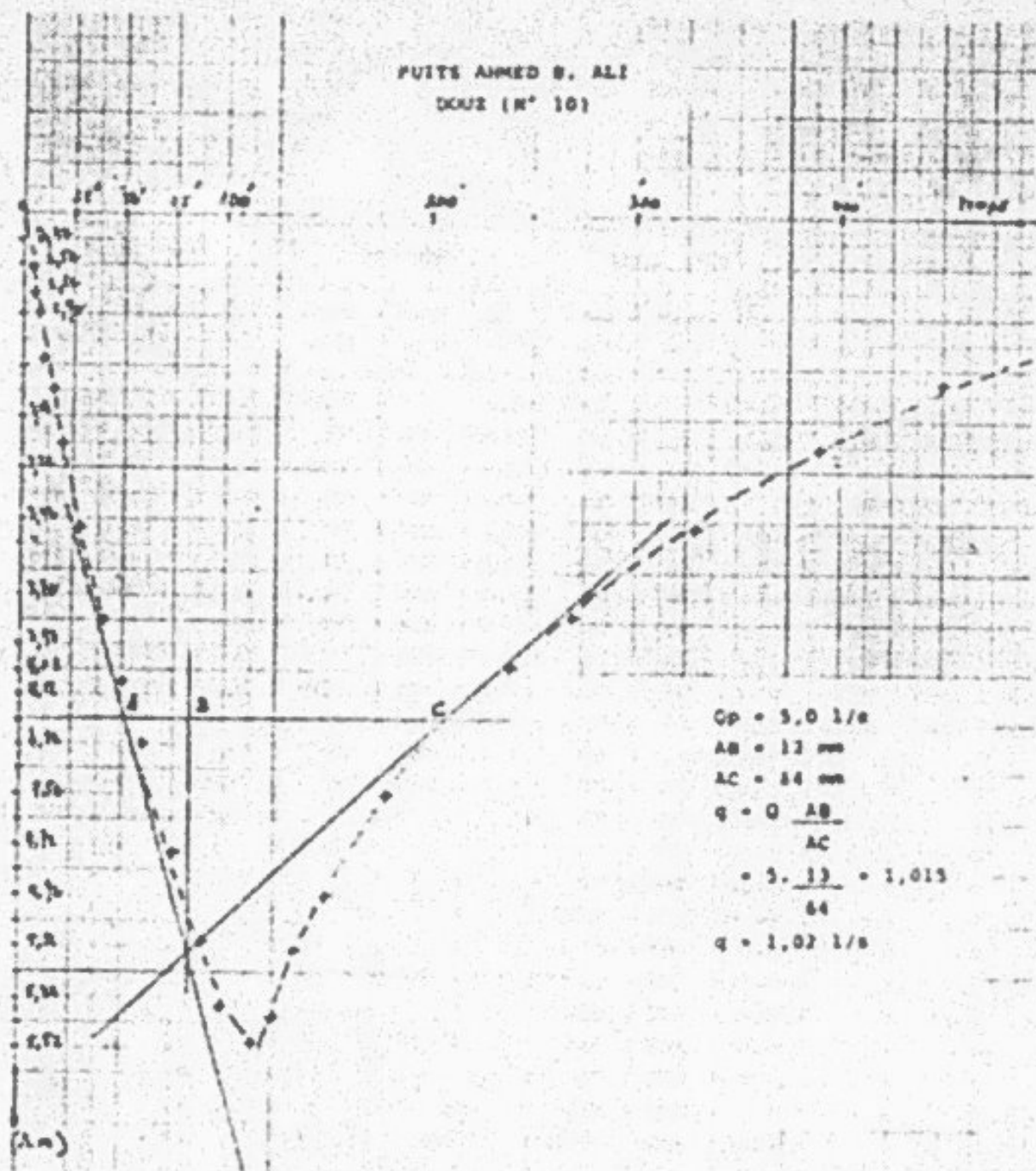
Tranche d'eau: 4,50m

Cp = 5,0 l/s

Date: 1.10.84

PNEUMAT				PNEUMAT				OBSERV.
Temps en h	Temps en sec.	Δ (s)	Δ/z	Temps en h	Temps en sec.	Δ (s)	$\frac{\Delta}{z}$	
00:00				11	50	3,45	116	
31	60	2,38	475	21	140	3,45	58,5	
34	120	2,50	500	31	240	3,42	29,75	
43	180	2,57	514	41	340	3,42	34,01	
54	240	2,60	520	51	440	3,40	12,50	
55	300	2,54	528	61	540	3,35	10,58	
56	360	2,70	540	71	640	3,12	3,55	
37	420	2,72	546	81	740	4,92	2,90	
38	480	2,75	550	91	840	4,71	2,53	
39	540	2,76	556	101	940	4,52	2,27	
40	600	2,90	580	111	1040	4,34	2,10	
41	660	2,98	596	121	1140	4,14	1,96	
42	720	3,00	600	131	1240	4,00	1,775	
43	780	2,95	592	141	1340	3,80	1,64	
44	840	2,79	573	151	1440	3,45	1,48	
45	900	3,04	604	161	1540	3,13	1,38	
46	960	3,05	610	171	1640	2,98	1,32	
47	1020	3,11	618	181	1740	2,58	1,27	
48	1080	3,17	624	191	1840	2,50	1,25	
49	1140	3,23	636					
50	1200	3,28	648					
51	1260	3,30	650					
52	1320	3,30	650					
53	1380	3,34	656					
54	1440	3,39	666					
55	1500	3,41	670					
56	1560	3,41	670					
57	1620	3,47	674					
58	1680	3,57	694					
59	1740	3,54	690					
60	1800	3,54	690					
61	1860	3,59	699					
62	1920	3,61	702					
63	1980	3,61	702					
64	2040	3,61	702					
65	2100	3,61	702					
66	2160	3,61	702					
67	2220	3,61	702					
68	2280	3,61	702					
69	2340	3,61	702					
70	2400	3,61	702					
71	2460	3,61	702					
72	2520	3,61	702					
73	2580	3,61	702					
74	2640	3,61	702					
75	2700	3,61	702					
76	2760	3,61	702					
77	2820	3,61	702					
78	2880	3,61	702					
79	2940	3,61	702					
80	3000	3,61	702					
81	3060	3,61	702					
82	3120	3,61	702					
83	3180	3,61	702					
84	3240	3,61	702					
85	3300	3,61	702					

A'



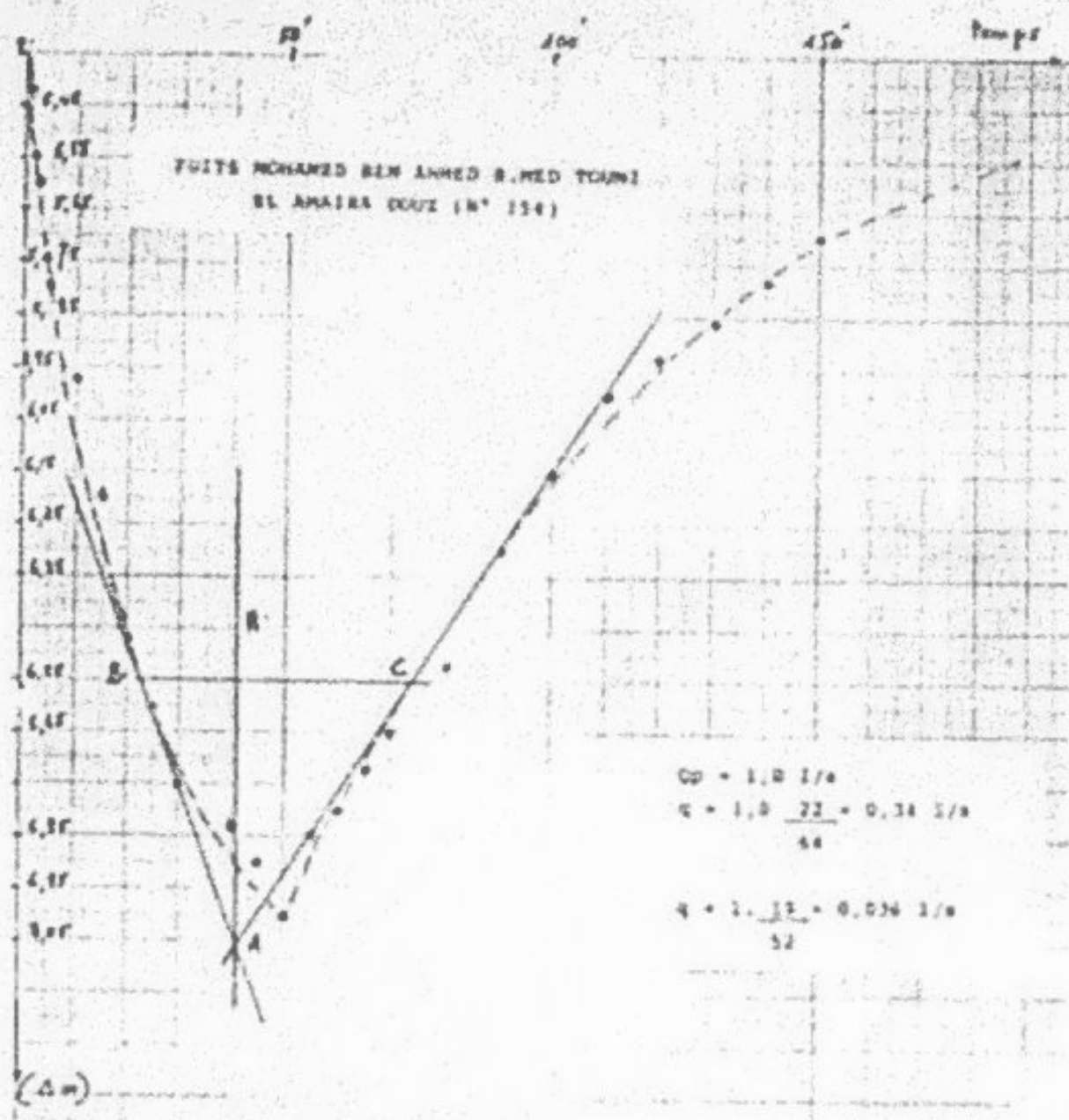
Feile Mohamed H. Ahmad H. H.-d. Wani

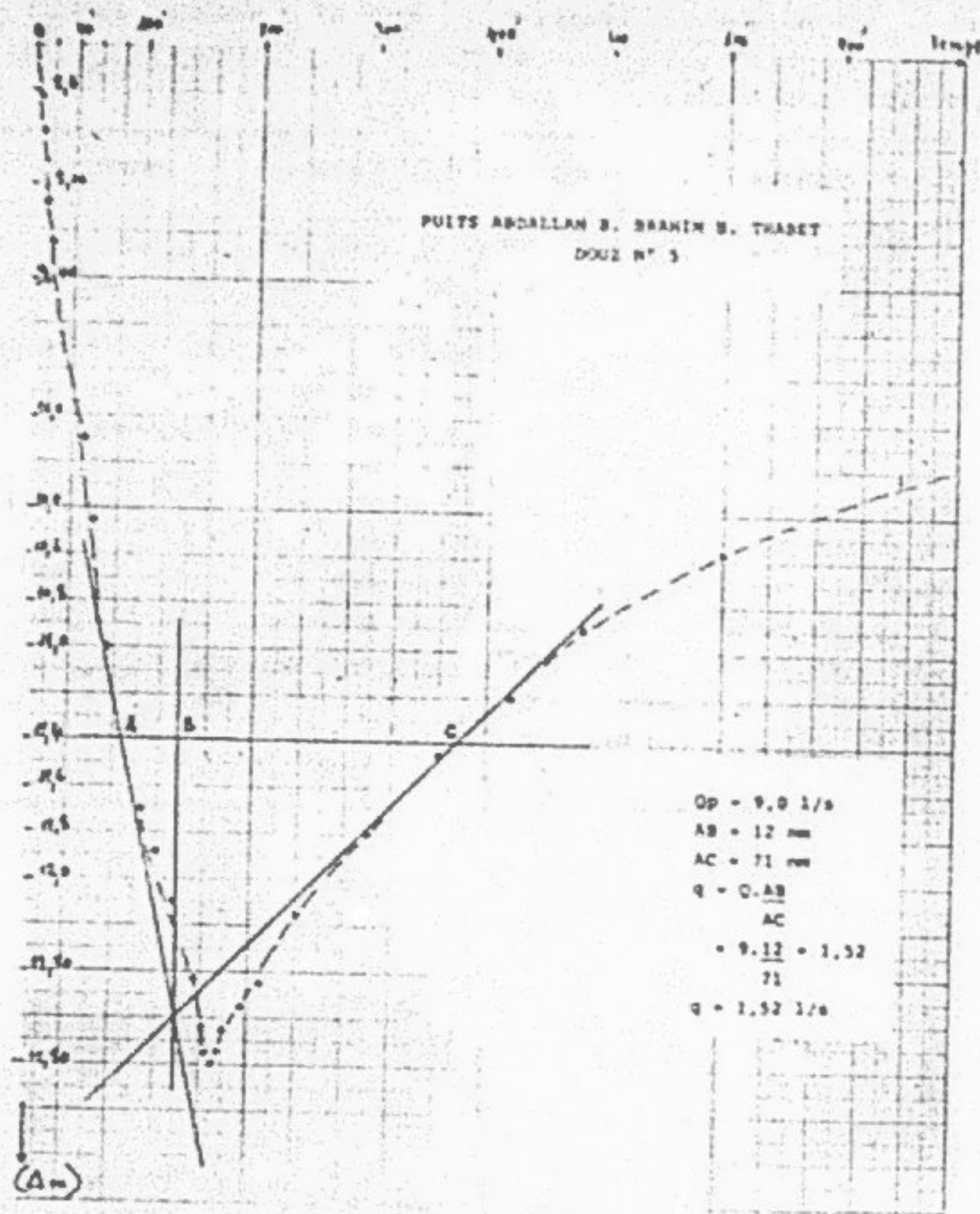
H. Statique = 5,35 m
 P. d'ann = 1,50 m
 Qp = 1,0 1/s
 f = 0,500
 marg. = +0,80

Feile Alsalih P. Ibrahim P. Thabart (H-5)

H. Statique = 6,40m/marg.
 P. d'ann = 4,70 m
 Q moyen = 9,0 1/s
 f = 4,00 m
 marg. = + 1,10m/sol

ABAISSUREPT			RECHUTER			ABAISSUREPT			RECHUTER		
Temps en H	Temps en S	Δ (n)	Temps en H	Temps en S	Δ (n)	Temps en H	Temps en S	Δ (n)	Temps en H	Temps en S	Δ (n)
8800		5.35	8850		7.00	9800		8.40	11855	300	12.70
01	60	5.42	55	300	6.25	01	60	8.45	12800	600	12.45
02	120	5.55	9800	680	6.50	12	120	8.52	15	1500	12.55
03	180	5.60	03	900	6.72	03	180	-	30	2400	12.45
04	240	5.75	10	1200	6.85	04	240	8.62	13800	4800	12.15
05	300	5.80	40	1800	6.92	05	300	8.68	14800	7800	11.80
10	1600	5.97	30	2400	6.90	06	360	8.70	15800	11400	11.45
15	1900	6.20	40	3000	6.15	07	420	8.75	16800	15000	11.30
20	1200	6.47	50	3600	6.00	08	480	8.78	17800	18600	10.90
25	1500	6.60	10800	4800	5.93	09	540	8.84	18800	22200	10.57
30	1800	6.75	10	4800	5.86	10	600	8.88	21800	25800	9.75
40	2400	6.83	20	5400	5.78	15	900	9.08			
45	2700	6.90	30	6000	5.70	20	1200	9.25			
50	3000	7.00				25	1500	9.40			
						30	1800	9.55			
						30	3000	10.10			
						10800	3600	10.45			
						15	14500	11.00			
						45	16300	11.70			
						11800	17200	11.88			
						15	8100	12.10			
						30	9000	12.43			
						45	5900	12.75			
						11850	11800	12.80			

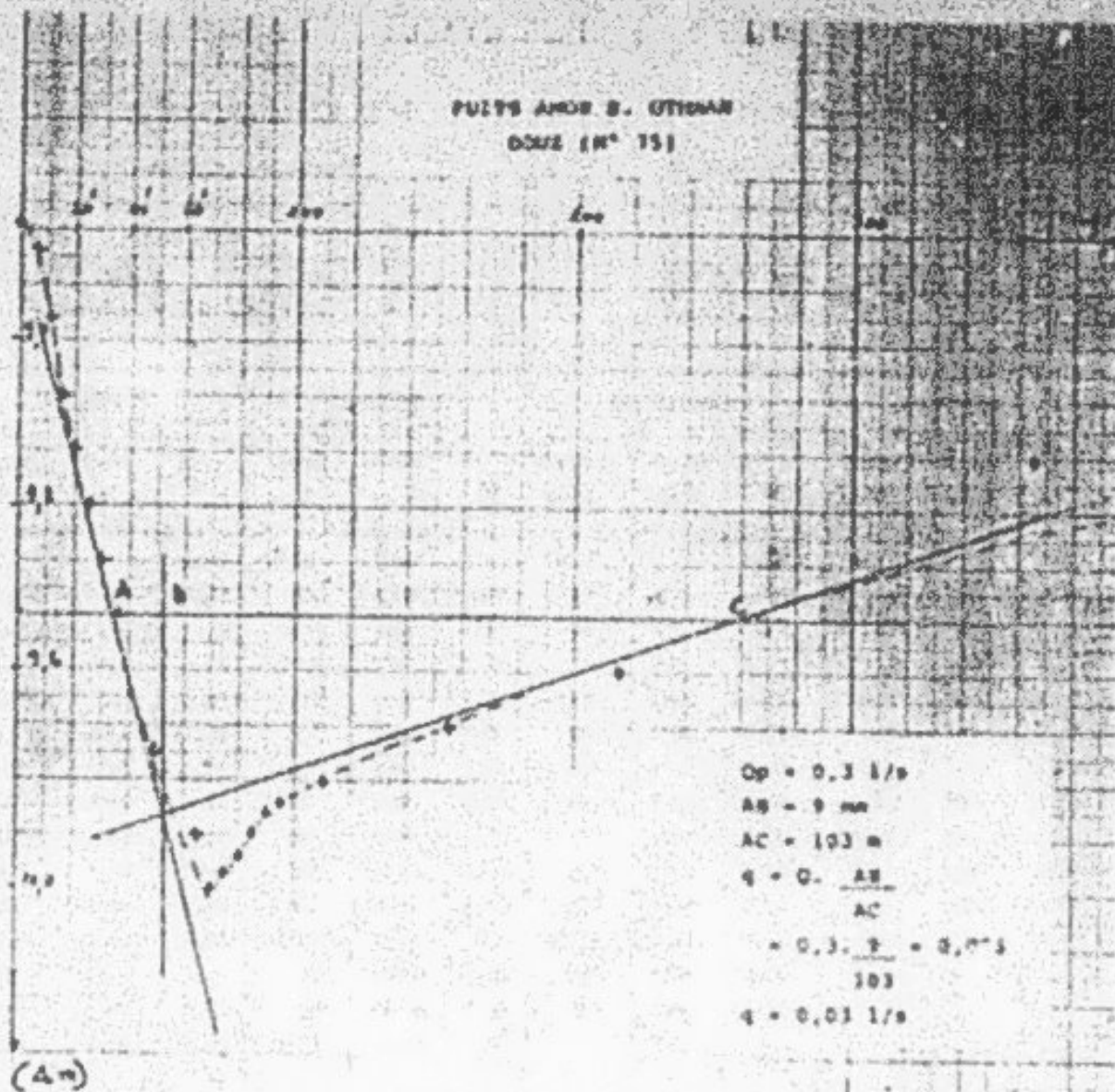




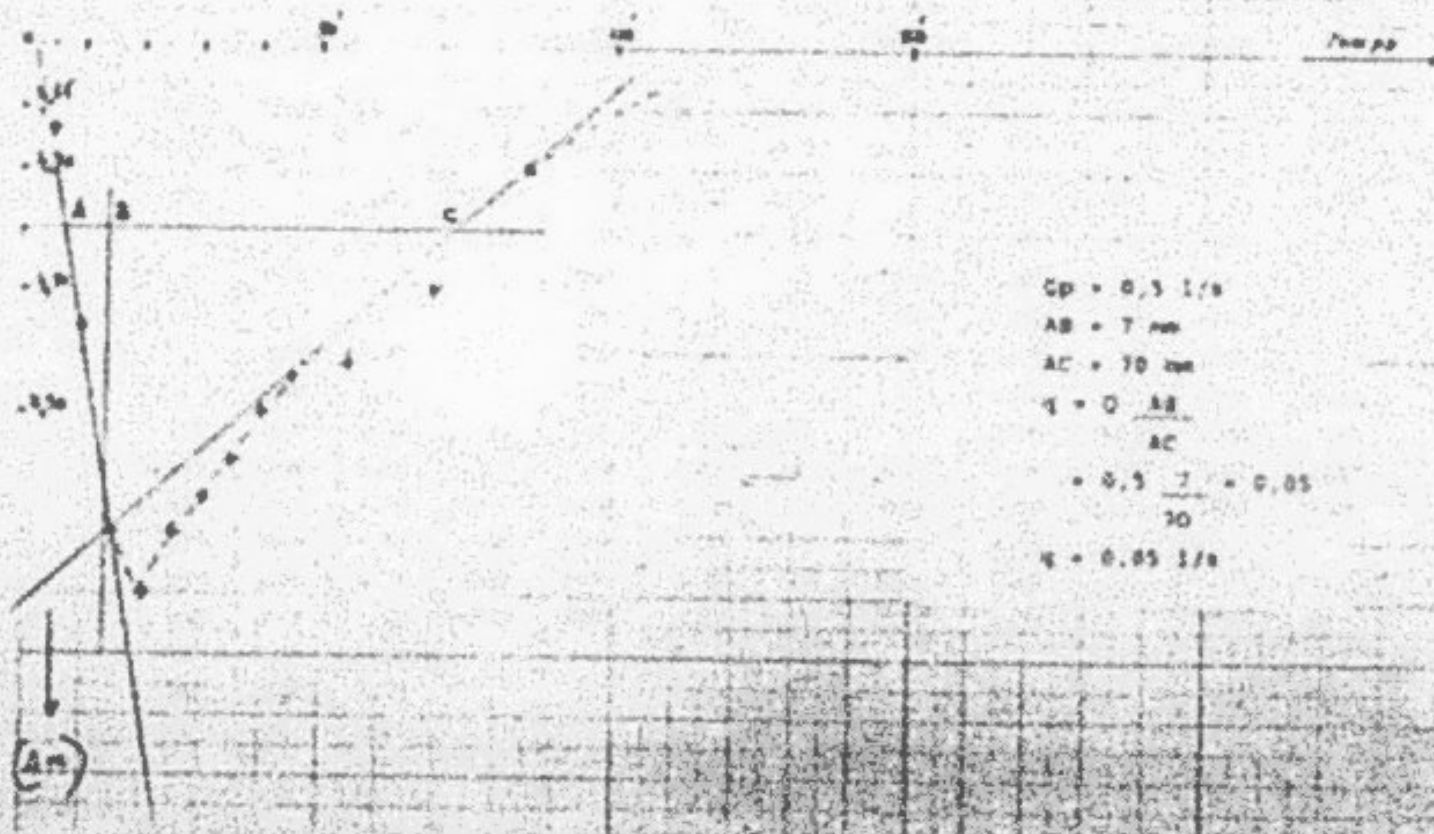
M. Statique :	8,80 m
T. d'eau :	1,30 m
Gp :	0,3 l/s
Marg :	0,12 m

[illegible]

Puits AMOR B. OTIDIAN
DOME (N° 15)



Puits SADOR B. MED N'BARER B. ANZA
DOME N° 162



Fuller Sargent R. Holmwood III

 $\delta_{\text{H}} = 4.50 \text{ ppm}$
$$T_{\text{B'out}} = 1.5^\circ \text{C}$$

10. *Journal of the American Medical Association*, 277, 1996, 1997, 1998, 1999, 2000, 2001, 2002, 2003, 2004, 2005, 2006, 2007, 2008, 2009, 2010, 2011, 2012, 2013, 2014, 2015, 2016, 2017, 2018, 2019, 2020, 2021, 2022, 2023, 2024, 2025, 2026, 2027, 2028, 2029, 2030, 2031, 2032, 2033, 2034, 2035, 2036, 2037, 2038, 2039, 2040, 2041, 2042, 2043, 2044, 2045, 2046, 2047, 2048, 2049, 2050, 2051, 2052, 2053, 2054, 2055, 2056, 2057, 2058, 2059, 2060, 2061, 2062, 2063, 2064, 2065, 2066, 2067, 2068, 2069, 2070, 2071, 2072, 2073, 2074, 2075, 2076, 2077, 2078, 2079, 2080, 2081, 2082, 2083, 2084, 2085, 2086, 2087, 2088, 2089, 2090, 2091, 2092, 2093, 2094, 2095, 2096, 2097, 2098, 2099, 2100, 2101, 2102, 2103, 2104, 2105, 2106, 2107, 2108, 2109, 2110, 2111, 2112, 2113, 2114, 2115, 2116, 2117, 2118, 2119, 2120, 2121, 2122, 2123, 2124, 2125, 2126, 2127, 2128, 2129, 2130, 2131, 2132, 2133, 2134, 2135, 2136, 2137, 2138, 2139, 2140, 2141, 2142, 2143, 2144, 2145, 2146, 2147, 2148, 2149, 2150, 2151, 2152, 2153, 2154, 2155, 2156, 2157, 2158, 2159, 2160, 2161, 2162, 2163, 2164, 2165, 2166, 2167, 2168, 2169, 2170, 2171, 2172, 2173, 2174, 2175, 2176, 2177, 2178, 2179, 2180, 2181, 2182, 2183, 2184, 2185, 2186, 2187, 2188, 2189, 2190, 2191, 2192, 2193, 2194, 2195, 2196, 2197, 2198, 2199, 2200, 2201, 2202, 2203, 2204, 2205, 2206, 2207, 2208, 2209, 2210, 2211, 2212, 2213, 2214, 2215, 2216, 2217, 2218, 2219, 2220, 2221, 2222, 2223, 2224, 2225, 2226, 2227, 2228, 2229, 2230, 2231, 2232, 2233, 2234, 2235, 2236, 2237, 2238, 2239, 2240, 2241, 2242, 2243, 2244, 2245, 2246, 2247, 2248, 2249, 2250, 2251, 2252, 2253, 2254, 2255, 2256, 2257, 2258, 2259, 2260, 2261, 2262, 2263, 2264, 2265, 2266, 2267, 2268, 2269, 2270, 2271, 2272, 2273, 2274, 2275, 2276, 2277, 2278, 2279, 2280, 2281, 2282, 2283, 2284, 2285, 2286, 2287, 2288, 2289, 2290, 2291, 2292, 2293, 2294, 2295, 2296, 2297, 2298, 2299, 2300, 2301, 2302, 2303, 2304, 2305, 2306, 2307, 2308, 2309, 2310, 2311, 2312, 2313, 2314, 2315, 2316, 2317, 2318, 2319, 2320, 2321, 2322, 2323, 2324, 2325, 2326, 2327, 2328, 2329, 2330, 2331, 2332, 2333, 2334, 2335, 2336, 2337, 2338, 2339, 2340, 2341, 2342, 2343, 2344, 2345, 2346, 2347, 2348, 2349, 2350, 2351, 2352, 2353, 2354, 2355, 2356, 2357, 2358, 2359, 2360, 2361, 2362, 2363, 2364, 2365, 2366, 2367, 2368, 2369, 2370, 2371, 2372, 2373, 2374, 2375, 2376, 2377, 2378, 2379, 2380, 2381, 2382, 2383, 2384, 2385, 2386, 2387, 2388, 2389, 2390, 2391, 2392, 2393, 2394, 2395, 2396, 2397, 2398, 2399, 2400, 2401, 2402, 2403, 2404, 2405, 2406, 2407, 2408, 2409, 2410, 2411, 2412, 2413, 2414, 2415, 2416, 2417, 2418, 2419, 2420, 2421, 2422, 2423, 2424, 2425, 2426, 2427, 2428, 2429, 2430, 2431, 2432, 2433, 2434, 2435, 2436, 2437, 2438, 2439, 2440, 2441, 2442, 2443, 2444, 2445, 2446, 2447, 2448, 2449, 2450, 2451, 2452, 2453, 2454, 2455, 2456, 2457, 2458, 2459, 2460, 2461, 2462, 2463, 2464, 2465, 2466, 2467, 2468, 2469, 2470, 2471, 2472, 2473, 2474, 2475, 2476, 2477, 2478, 2479, 2480, 2481, 2482, 2483, 2484, 2485, 2486, 2487, 2488, 2489, 2490, 2491, 2492, 2493, 2494, 2495, 2496, 2497, 2498, 2499, 2500, 2501, 2502, 2503, 2504, 2505, 2506, 2507, 2508, 2509, 2510, 2511, 2512, 2513, 2514, 2515, 2516, 2517, 2518, 2519, 2520, 2521, 2522, 2523, 2524, 2525, 2526, 2527, 2528, 2529, 2530, 2531, 2532, 2533, 2534, 2535, 2536, 2537, 2538, 2539, 2540, 2541, 2542, 2543, 2544, 2545, 2546, 2547, 2548, 2549, 2550, 2551, 2552, 2553, 2554, 2555, 2556, 2557, 2558, 2559, 2560, 2561, 2562, 2563, 2564, 2565, 2566, 2567, 2568, 2569, 2570, 2571, 2572, 2573, 2574, 2575, 2576, 2577, 2578, 2579, 2580, 2581, 2582, 2583, 2584, 2585, 2586, 2587, 2588, 2589, 2590, 2591, 2592, 2593, 2594, 2595, 2596, 2597, 2598, 2599, 2600, 2601, 2602, 2603, 2604, 2605, 2606, 2607, 2608, 2609, 2610, 2611, 2612, 2613, 2614, 2615, 2616, 2617, 2618, 2619, 2620, 2621, 2622, 2623, 2624, 2625, 2626, 2627, 2628, 2629, 2630, 2631, 2632, 2633, 2634, 2635, 2636, 2637, 2638, 2639, 2640, 2641, 2642, 2643, 2644, 2645, 2646, 2647, 2648, 2649, 2650, 2651, 2652, 2653, 2654, 2655, 2656, 2657, 2658, 2659, 2660, 2661, 2662, 2663, 2664, 2665, 2666, 2667, 2668, 2669, 2670, 2671, 2672, 2673, 2674,

$$E = E_0 + E_1 + E_2 + \dots$$
$$32 = 6,3 \text{ L/s}$$

AIR ZONE 10000			AIR ZONE 10000			AIR ZONE 10000			AIR ZONE 10000		
Temp on E	Temp on E	Δ (a)	Temp on E	Temp on E	Δ (a)	Temp on E	Temp on E	Δ (a)	Temp on E	Temp on E	Δ (a)
7815*		3.40	9835*	7800*	7.45	8815*		6.40	10800*		7.40
17*	120	3.07	67*	400	7.30	20*	300	6.03	75*	300	7.00
20*	300	3.13	45*	900	7.57	75	600	6.07	30*	600	7.38
25*	600	3.21	10800	1800	7.40	30	900	6.14	15*	900	6.35
30*	900	3.43	15*	2700	7.43	15*	1200	6.16	40*	1200	6.53
15*	1800	3.70	20*	3600	7.70	40*	1300	6.10	45	1200	6.91
45*	1800	4.15	45*	4500	7.07	45*	1800	6.25	11800	2400	6.35
50*	2700	4.29	11800	5600	6.90	5000	2700	6.34	15*	3200	6.74
8870*	1300	3.12	20*	6600	8.25	15*	1600	6.50	10800	4200	6.70
20*	3800	5.50	30*	7800	6.80	30*	4500	6.60	10*	4800	6.57
30*	4500	6.60	50*	8400	6.43	45*	5400	6.70	35*	5200	6.60
45*	5400	6.80	12710*	9600	*	10800	6300	6.30	50*	7800	6.57
9800	6300	6.95	30*	10800	8.55	15*	7200	7.00			
15*	7200	7.50	50*	12000	6.45	20*	7500	7.05			
30*	8100	8.50	12710*	13200	*						

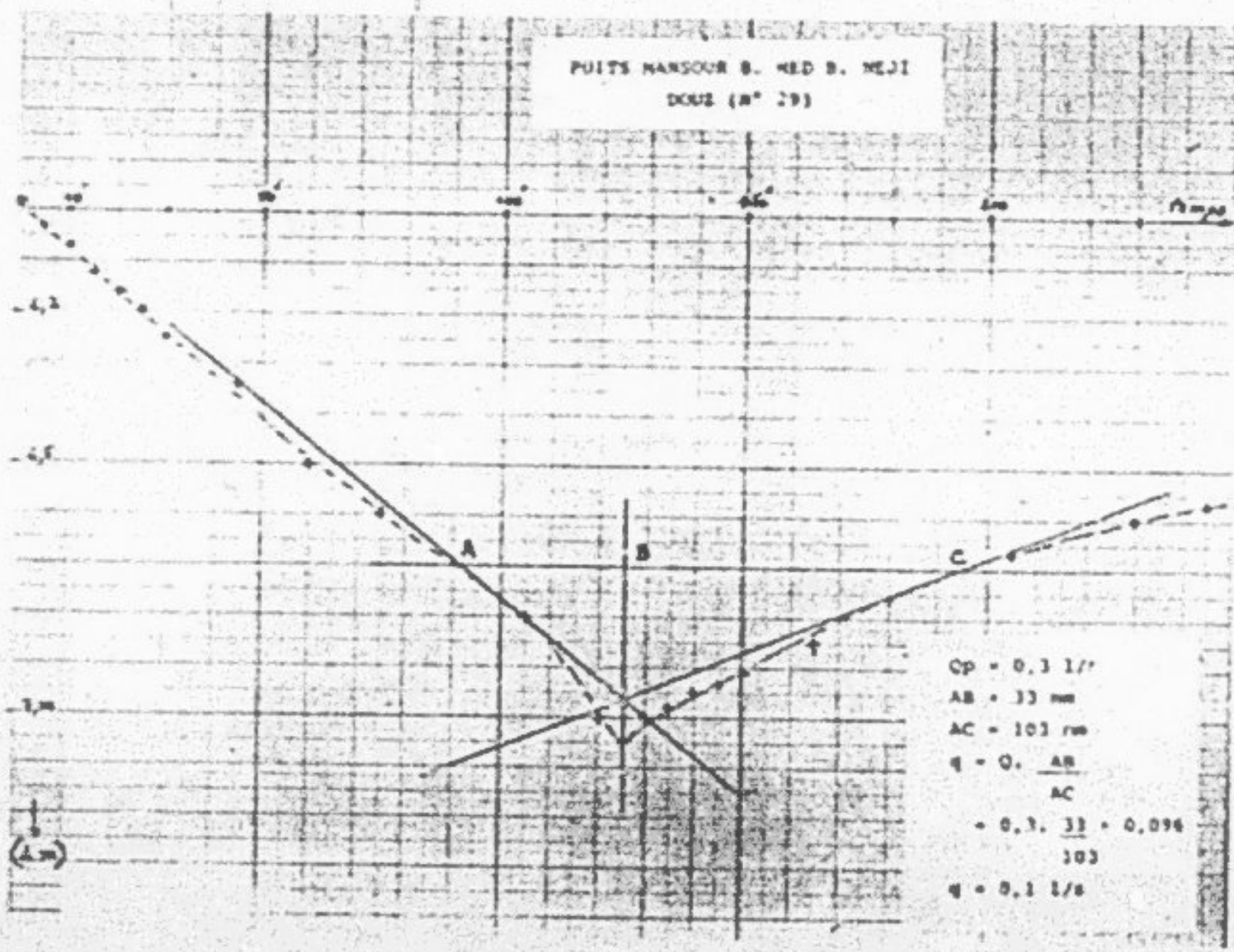
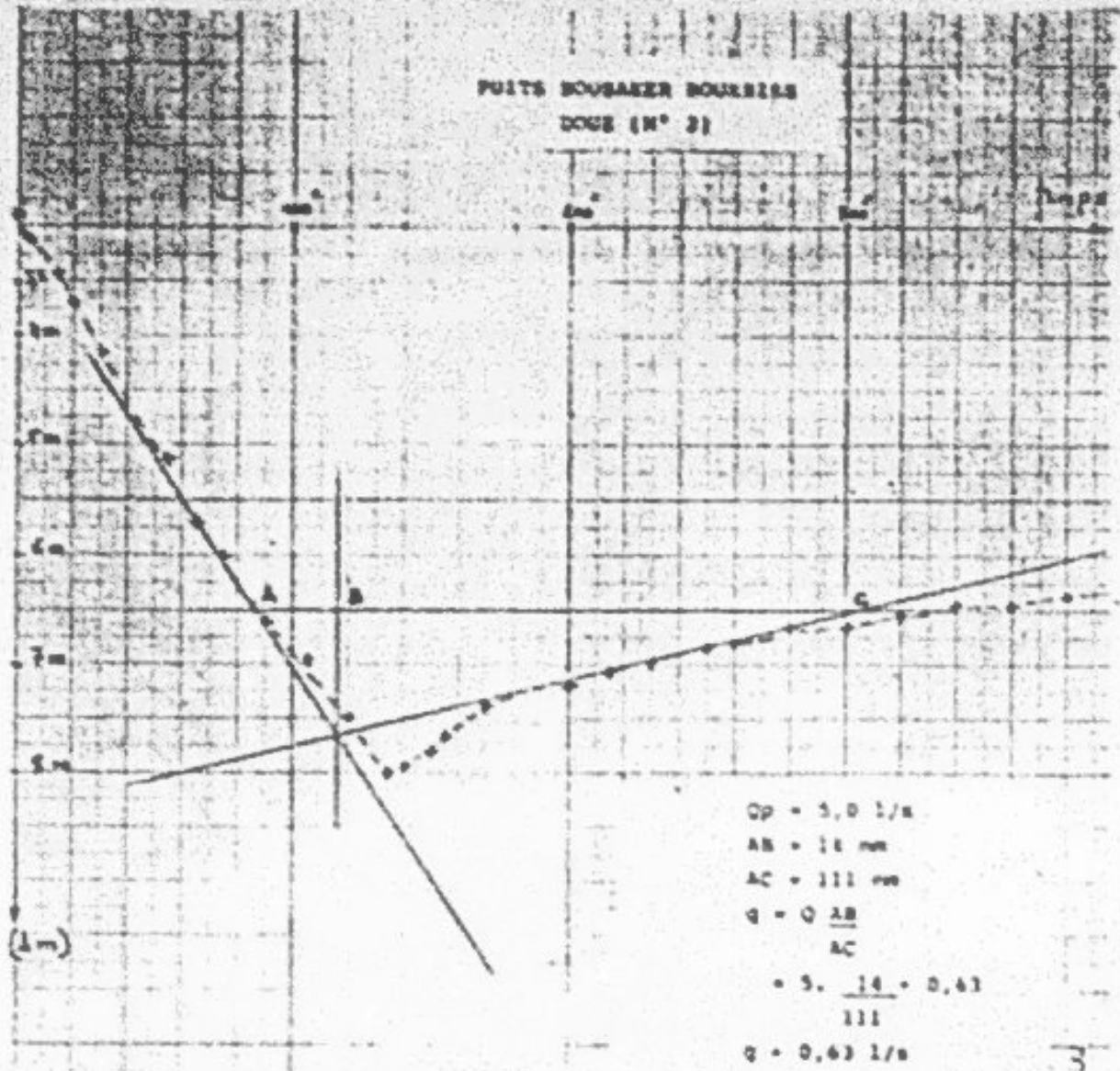
Zella Hart, West Virginia

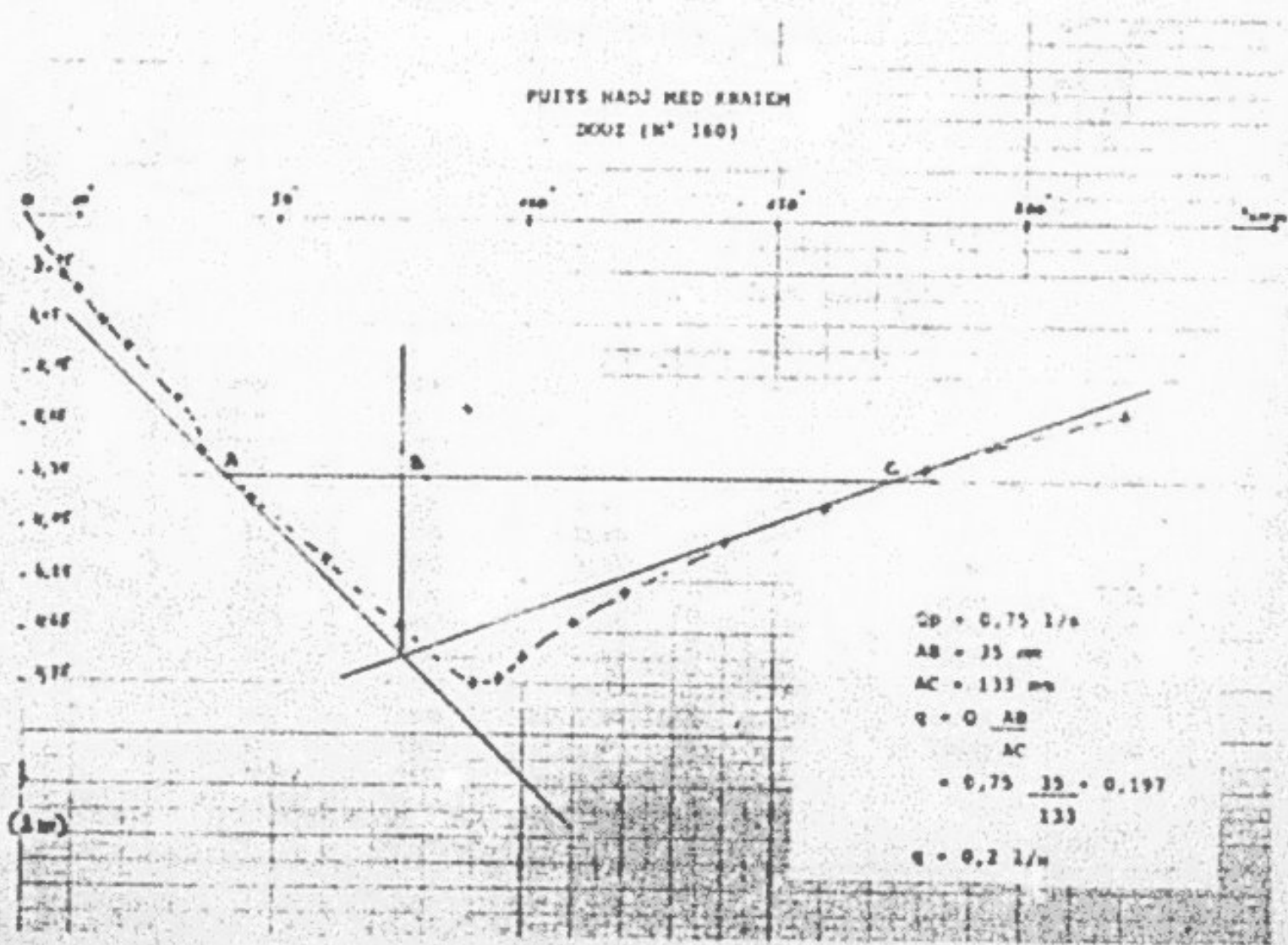
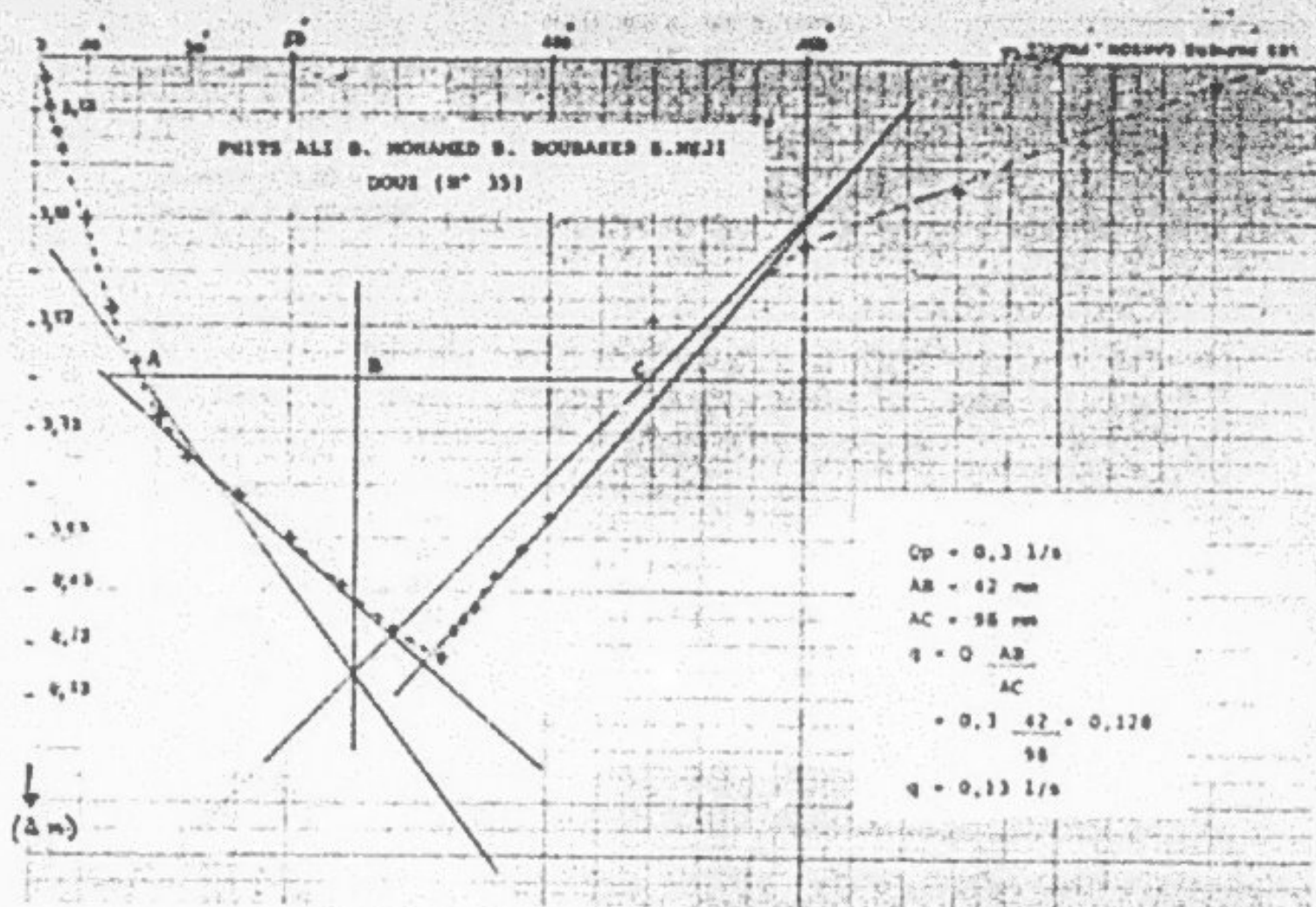
№ 29-492-0004 от 20.07.2004

 $\rho_{\text{H}_2\text{O}} = 1.13 \text{ g/cm}^3$ $\text{MFC} = 0.40\text{m}^2/\text{t}$ $\sigma = 0.75 \text{ MPa}$

9. 9. 20

[illegible]





PUITS MED B, MED B. HAMED
(N° 98)

B

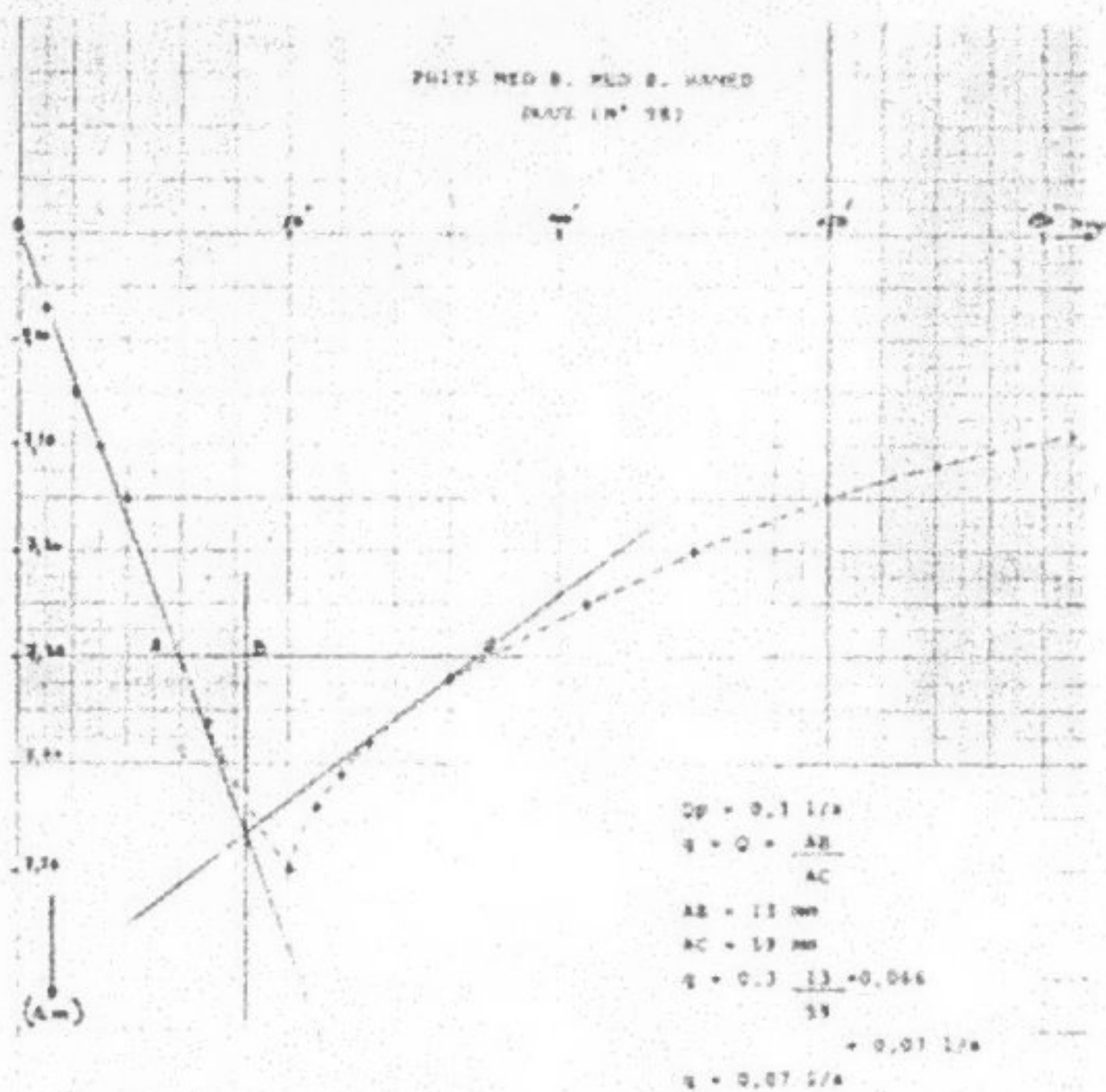
N.S = 6,90 m
T. d'eau = 0,80 m
Diamètre = 0,50 m
Margeille = 0,40 m/sol
QP = 3 l/s

Abaissement			Remontée		
Temps en H	Temps en S	Δ (m)	Temps en H	Temps en S	Δ (m)
8h00		6,90	9h30		7,50
45	300	6,97	335	300	7,44
30	600	7,05	40	600	7,41
35	900	7,10	15	900	7,38
2h00	1200	7,15	10h00	1800	7,32
15	2100	7,36	25	3300	7,25
30	3000	7,50	45	4200	7,20
			11h00	5100	7,15
			13h30	6000	7,12
			55	6400	7,09

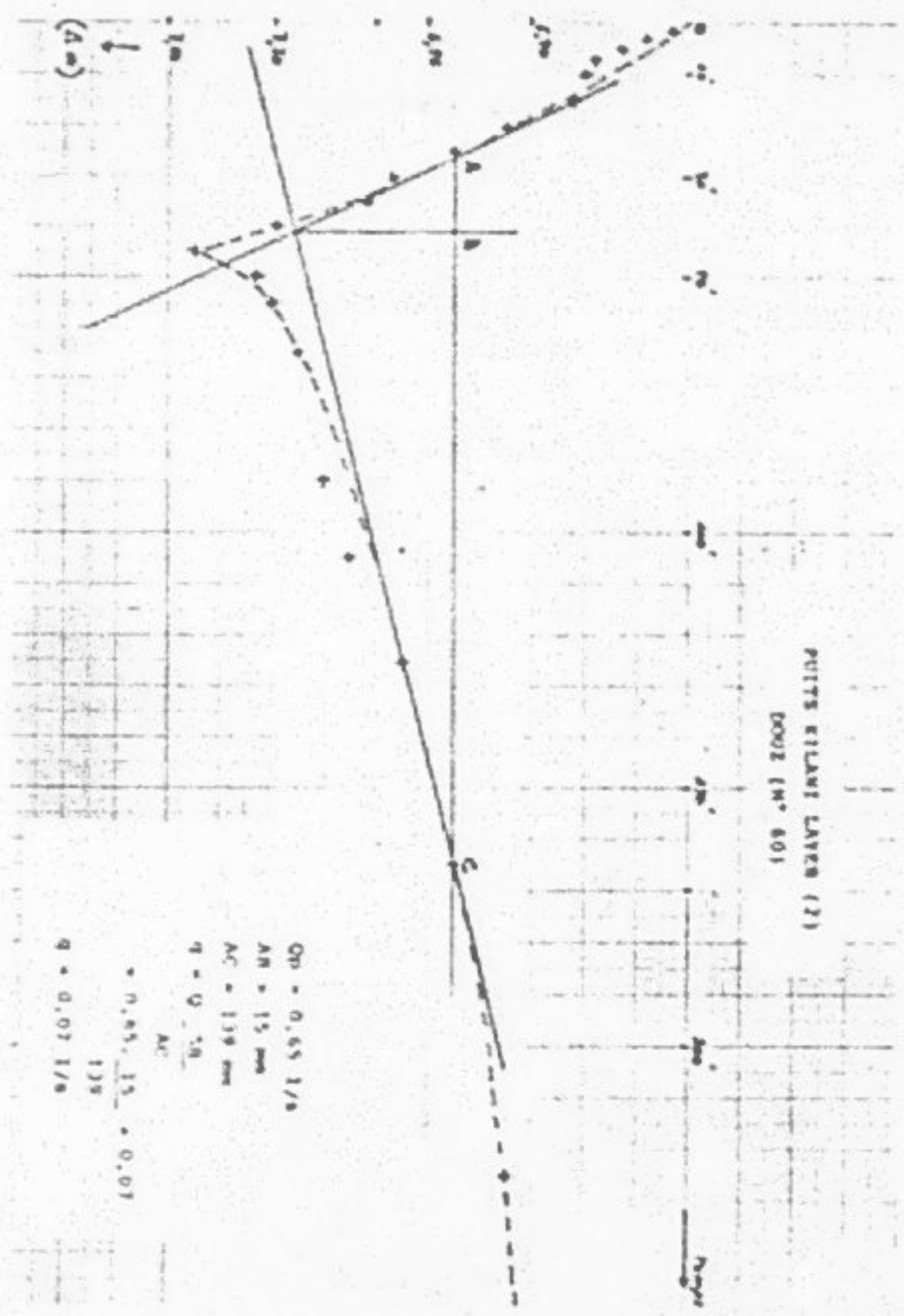
PUITS MED LAYEN (N° 60)

N.S = 6,40 m
T. d'eau = 1,10 m
Diamètre = 1,00 m
Margeille = 0,40 m/sol
QP = 0,65 l/s

Abaissement			Remontée		
Temps en H	Temps en S	Δ (m)	Temps en H	Temps en S	Δ (m)
8h15		6,40	9h00		7,35
16	60	6,43	05	300	7,23
17	120	6,48	10	600	7,20
20	300	6,53	20	1200	7,15
22	420	6,58	45	2100	7,10
25	600	6,60	10h00	3600	7,05
30	900	6,62	20	4800	6,95
35	1200	6,75	11h00	7200	6,85
40	1500	6,85	12h00	10800	6,75
45	1800	6,97	14h00	19800	6,50
50	2100	7,02			
55	2400	7,19			
9h00	2700	7,35			



PUTTS RILANI LAYER (2)
 E002 (M° 601)



$QD = 0.65 \text{ 1/8}$
 $AM = 15 \text{ mm}$
 $AC = 139 \text{ mm}$
 $q = 0.07 \text{ 1/8}$
 AC
 $0.65 \cdot \frac{15}{139} = 0.07$

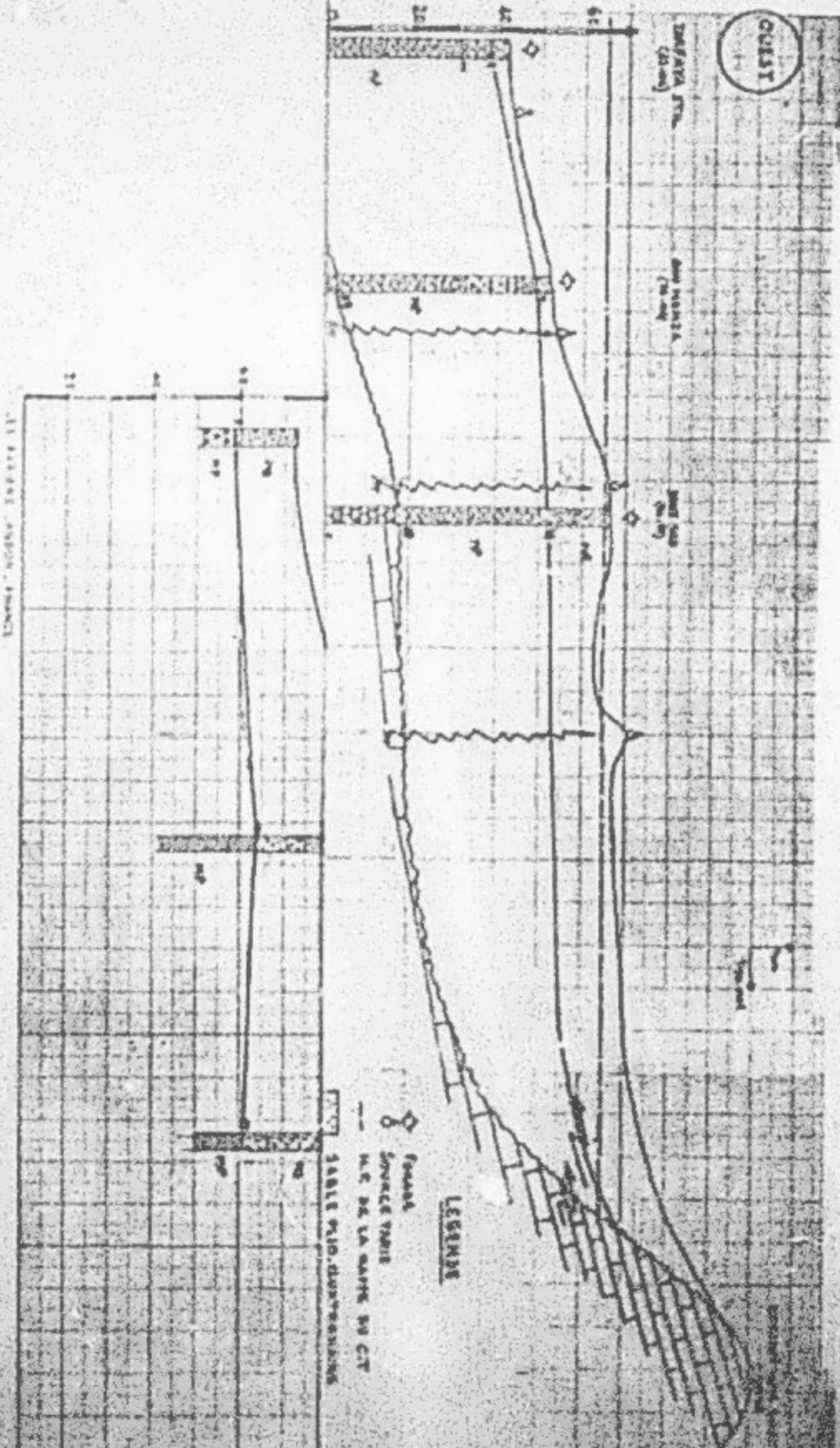
FALL ABOLAROMAN E. Nesbah

N. Statique : 4,10 m
 Profondeur : 8,00 m
 T. d'eau : 4,70 m
 T. : 3,00 m
 Q. Moyen : 16,00 l/s

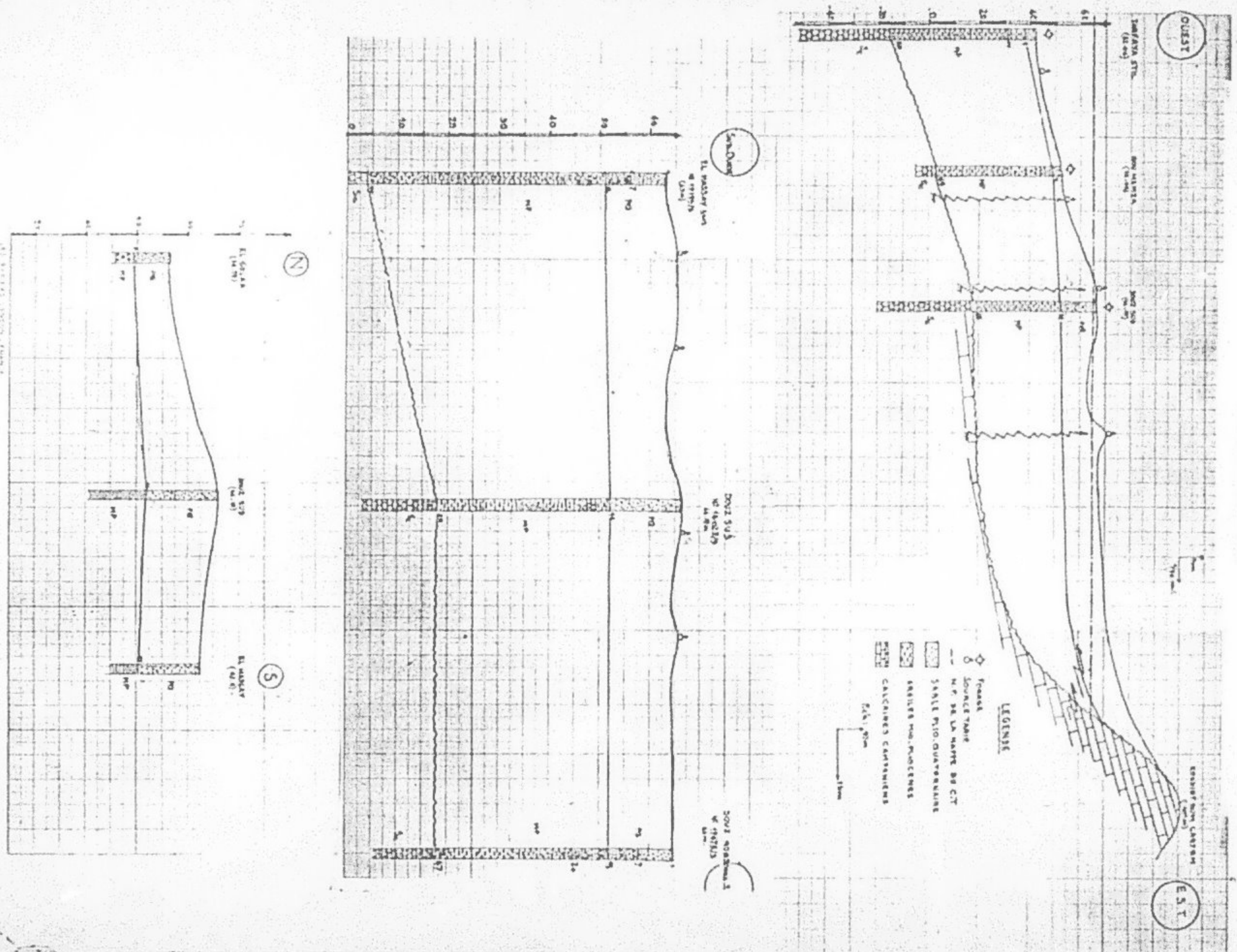
Date : 16/10/1994

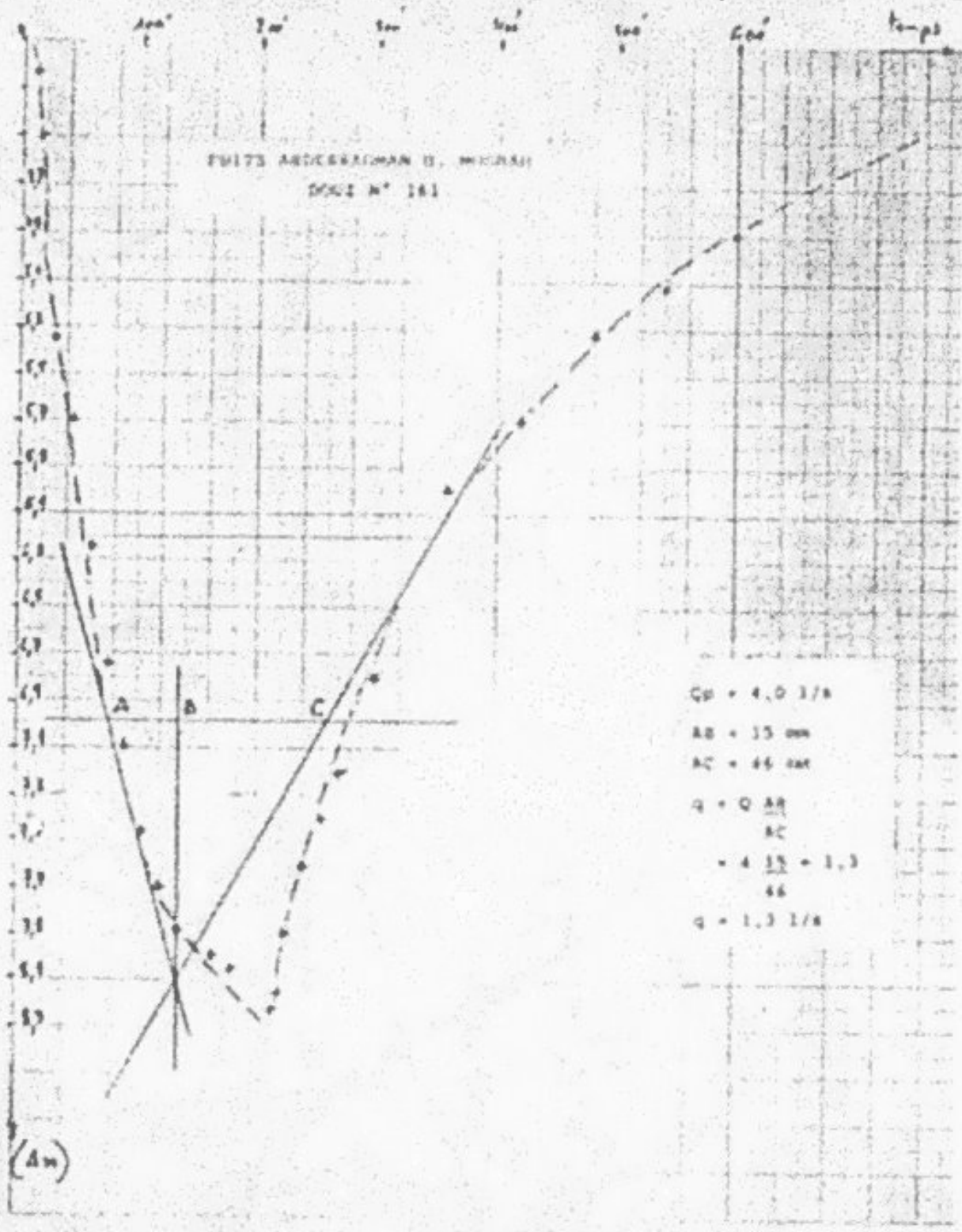
ABAISSMENT				RELEVÉ			
TEMPS en H	TEMPS en S	(m)	TEMPS en H	TEMPS en S	(m)	$\frac{1.5}{s}$	
0000		4,10	1100				
05	300	4,12	35	300	6,72	43	
10	600	4,23	40	600	8,15	42	
15	900	4,30	45	900	7,50	15	
30	1800	5,25	1200	1800	7,60	8	
45	2700	5,70	15	2700	7,40	5,66	
0900	3600	6,25	30	3600	7,20	4,50	
15	4500	6,75	1300	4500	6,80	3,30	
30	5400	7,10	1400	5400	6,00	2,40	
45	6300	7,45	1500	6300	5,70	2,00	
10100	7200	7,70	1600	7200	5,33	1,80	
15	8100	7,90	1700	8100	5,12	1,64	
45	9000	8,00	1800	9000	4,90	1,54	
11000	10000	8,05					
30	12600	8,30					

DANS LA RÉGION DE DOUZ

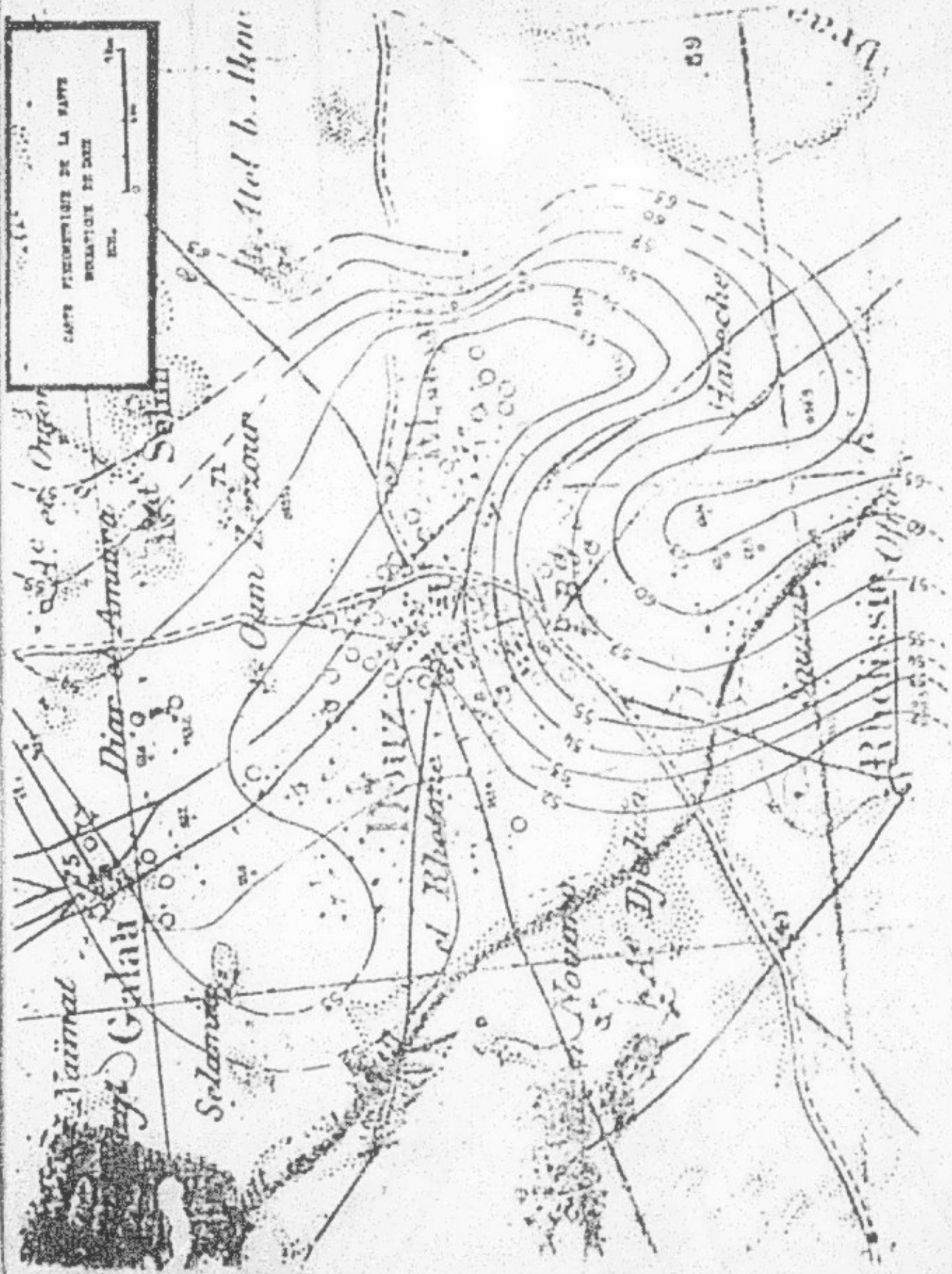


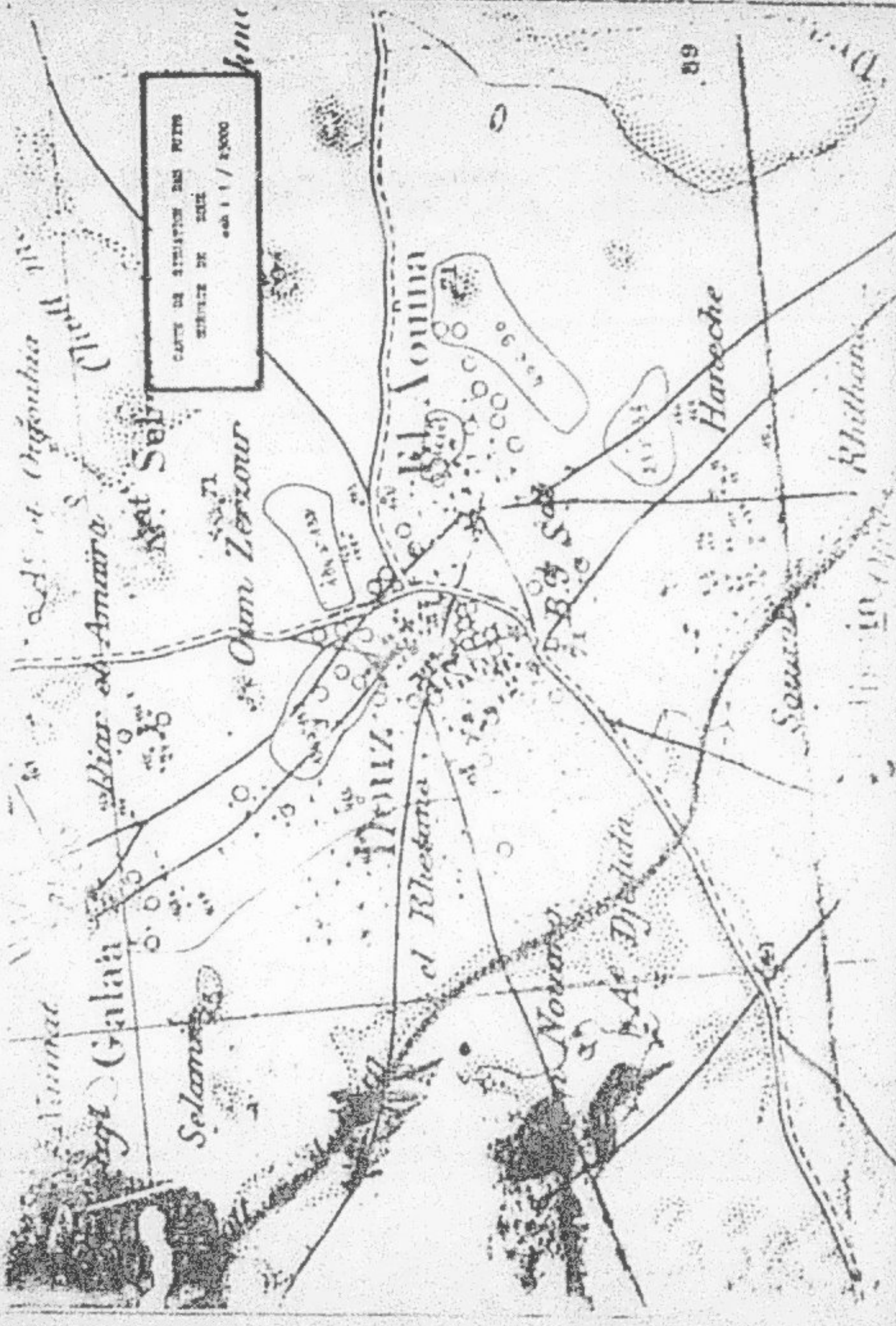
COUPES HYDROGÉOLOGIQUES
DANS LA RÉGION DE DOUZ

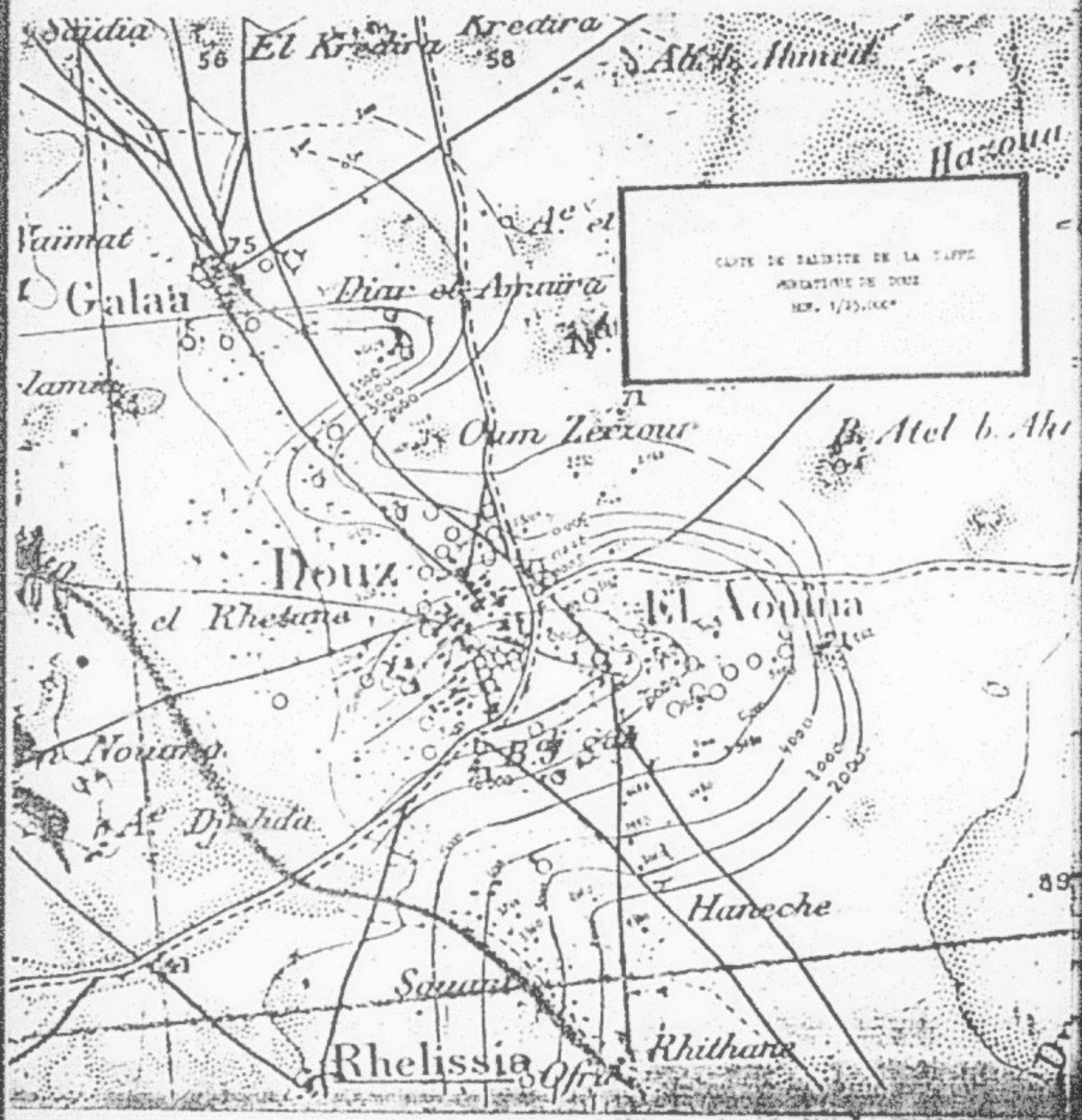




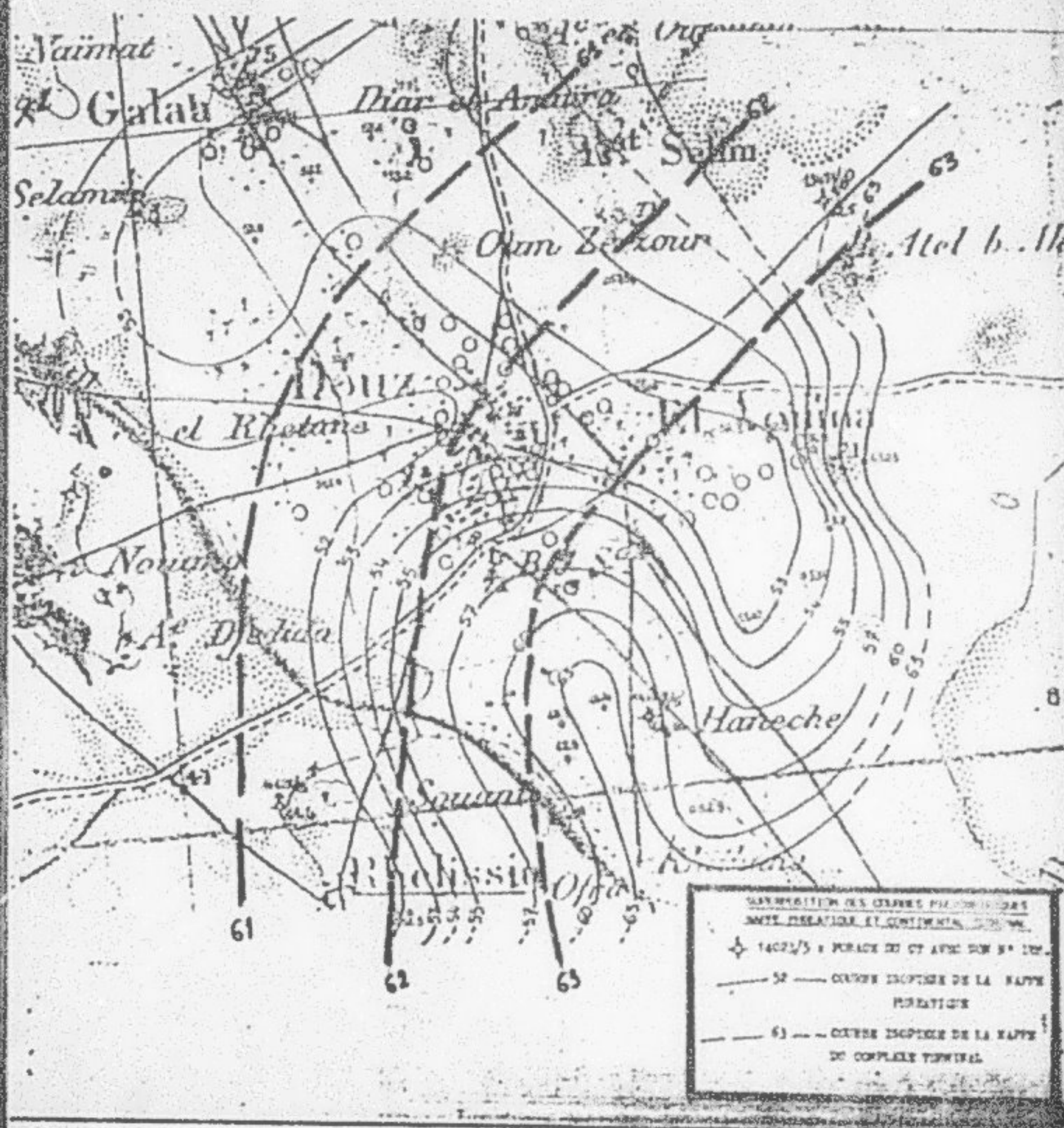
Carte Pictographique de la Haute
 Mauritanie de 1892
 Ech. 1:100,000







CARTE DE SITUATION DE LA TAPPE
ADMINISTRATIVE DE DOUZ
ECH. 1/25,000



FIN

47

VUES