



MICROFICHE N°

00831

République Tunisienne

MINISTÈRE DE L'AGRICULTURE

CENTRE NATIONAL DE

DOCUMENTATION AGRICOLE

TUNIS

الجمهورية التونسية  
وزارة الزراعة

المركز القومي  
للتوثيق الفلاحي  
تونس

F

1

1914

1914

EXHIBIT DE LA COMMISSION DE LA

1914

COMMISSION DE LA  
COMMISSION DE LA

N. 100.000.000

1914

EXHIBIT 175

P. M. BATE  
P. M. BATE  
P. M. BATE

MEMOIRE DE M. P. LA FACULTE DE DROIT  
DE L'UNIVERSITE DE BORDAUX  
N° 2700 : 1952/3

FACULTE DE DROIT

R. LAURENT

Ingénieur Principal

avec la collaboration technique de :

R. BARRIAC : Ingénieur Adjoint

R. BARRIAC : Adjoint Technique

1 - DESCRIPTION -

L'implantation du sondage n° 1 a été décidée par la S.E.D. qui accepte l'implantation pour l'illustration en une palette des localités voisines de : Beldin, Boulay et Bénédictine.

2 - DESCRIPTION -

Elle a été faite d'après l'étude hydrogéologique de la plaine d'Infriderville et précisée par une note sur la création d'un sondage à Boulay.

La zone concernée pour la création du sondage est située sur le communal de Boulay-la-Croix.

L'occupation du fond est caractérisée par les grès margillieux. Au niveau de l'axe El Boria (où le sondage a été implanté) nous avons la coupe type suivante :

de haut en bas :

- Margillien : Marnes et argiles avec quelques lits de sable fins à la base. Epaisseur : plus de 1000 m.
- Margillien : Grès calcaires, très peu épais, il varie de 10 à 15 m d'épaisseur.
- El Boria : A la base des sables avec des intercalations d'argiles, de caillots, quelques lits de marne (épistémion).

Le pendage de ces formations est bien marqué par les grès margillieux qui pendent vers l'Est à 60°.

Le choix de l'implantation du sondage a été déterminé en fonction :

- des données fournies par l'étude hydrogéologique de la plaine d'Infriderville (D. El Boria, 1972).
- des précisions apportées par la note sur la création d'un sondage à Boulay (D. El Boria, 1973).

Le sondage est situé à mi-chemin entre les sondages de Beldin (1970) et de Boulay (1973), les coordonnées géographiques sont :

- X = 97 5 97 KM Carte au 1/50 000
- Y = 65 5 99 KM Feuille n° 69 de
- Z = 45 m altitude Niveaux ELI

# CARTE DE SITUATION

Sondage AKARA 2

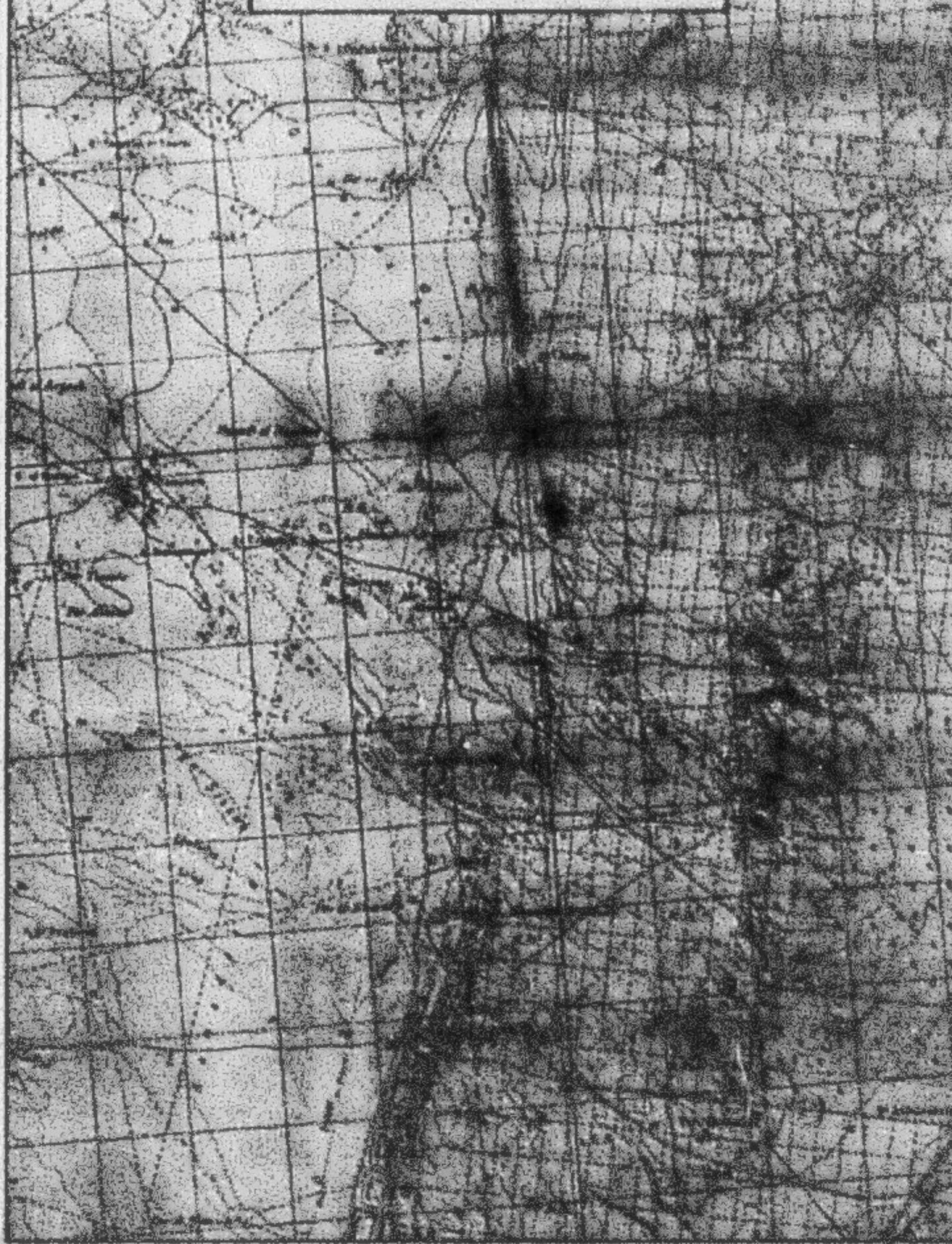
N° B.I.R.H 15326/4

X = 39° 53' 00"

Y = 08° 78' 60"

Z = 45m environ

Extrait de la carte de Sidi Bou Ali n° 1/50000 n°49



3 - TRAVAUX SAISONNIERS -

Les travaux de sondage de l'essai de sol ont été effectués le 4 décembre 1974 et terminés le 17 janvier 1975.

Le sondage a été réalisé le 4 décembre 1974 par l'ingénieur Technicien de la S.R.S., M. Maurice Gaudin en présence de Monsieur H. Gaudin, Ingénieur Adjoint de la S.R.S. (Sous-section de Sondage).

Le sondage a été réalisé par un essai de la machine des sondages géotechniques à l'aide d'un stabilisateur de type Peilling 2500 n° 2.

3-1 - Interprétation :

La reconnaissance effectuée à l'aide d'un outil 125 n° 1/2 a atteint une profondeur de 123 m.

La coupe lithologique établie à partir des sondages est la suivante :

	0 - 1 m : Terre végétale
<u>Violobocrien</u>	- 1 - 21 m : Marnes vertes de Violobocrien
<u>Murdigallien</u>	- 21 - 29 m : Gales calcaires (Marnes murdigalliennes)
	( 29 - 32 m : Sable fin très finement argileux
	32 - 35 m : Sable grossier argileux
	35 - 38 m : Sable + argile rouge
	38 - 43 m : Sable grossier à galets siliceux
	43 - 49 m : Sable fin
<u>Milasséen</u>	49 - 77 m : Sable grossier à galets siliceux
	77 - 79 m : Passage argileux
	79 - 102 m : Sable grossier
	(102 - 109 m : Sable grossier à galets siliceux
	109 - 110 m : Argile sableuse
	(110 - 120 m : Argile sableuse
<u>Roche supérieure</u>	120 - 123 m : Marnes vertes (Roche supérieure)

La coupe lithologique de sondage dans 2 a permis de préciser la coupe type de Tasset El Perle.

Nous avons de haut en bas :

- de Violobocrien vertes de 0 à 21 m
- de Murdigallien calcaire-grésieux de 21 à 29 m
- de l'Oligocène sable-argileux à dominance de sable grossier à galets siliceux de 29 à 120 m
- de l'Roche supérieure marnes de 121 à 123 m



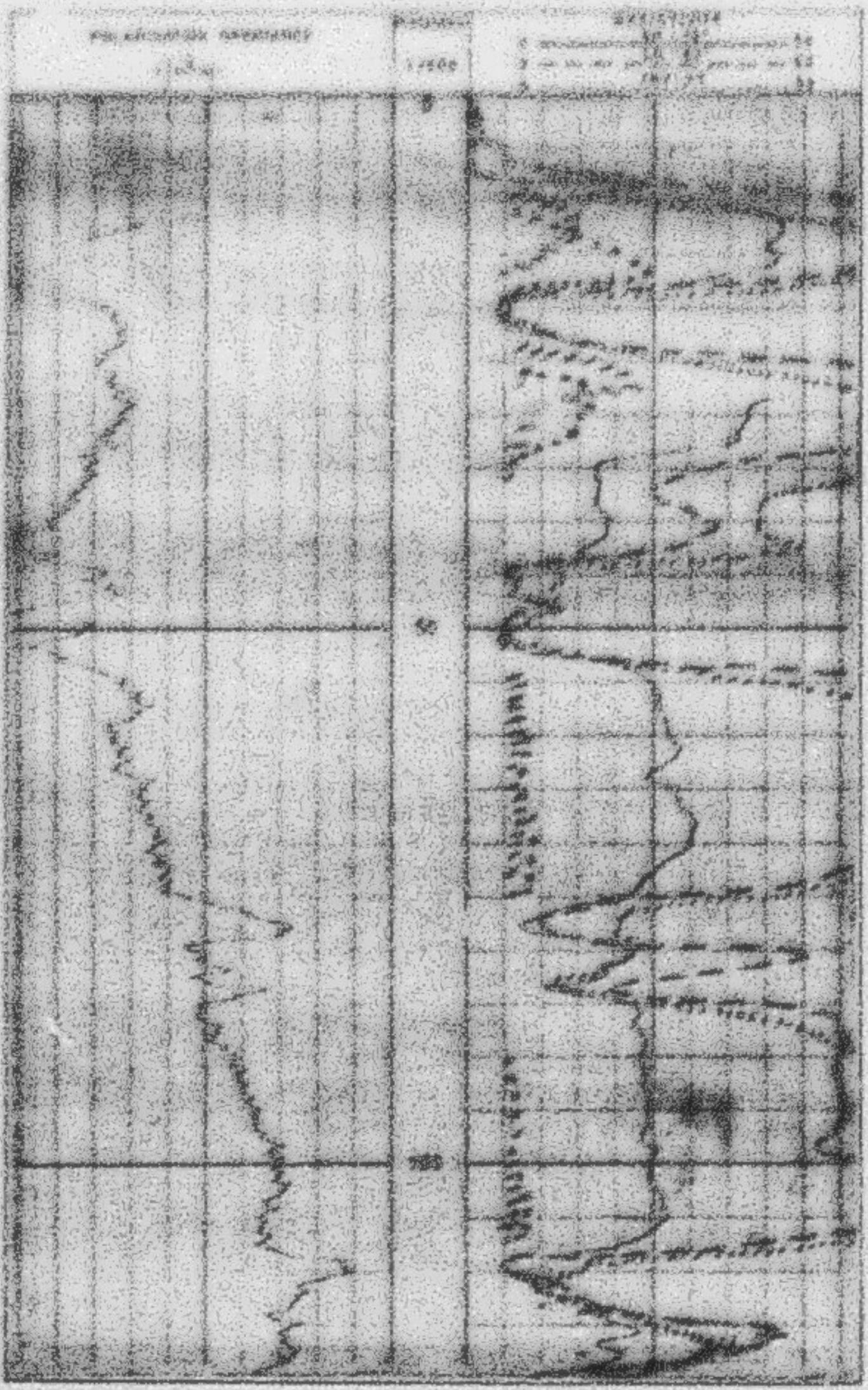
CONTRACT AREA 2 WITHIN 1932/4

Department of the Interior, Bureau of Land Management

Section 1, Township 20N, Range 10E

Part of the 1/4 Section 1, Township 20N, Range 10E

1932/4



142 - Carottage électrique -

Il a été réalisé par les soins de la Section Carottage  
Électrique de la R.H.B. le 23 Décembre 1975.-

Le carottage électrique a mis en évidence deux horizons  
aquifères séparés par un niveau argileux. Les deux horizons sont  
fracturés par des failles normales à gisements orientés parallèlement  
au l'alignement de la région. Le niveau imperméable qui sépare les  
deux niveaux aquifères est un passage argileux mis en évidence  
aussi bien par l'examen des carottes que par le carottage électrique.

L'examen du carottage électrique et de la coupe litholo-  
gique a conduit au captage des 2 niveaux suivants :

- de 55 - 75 m

- de 85 - 107 m

143 - Carottage -

Le carottage a été réalisé selon le système californien  
ce sont les deux horizons aquifères suivants :

- de 55 à 75 m

- de 85 à 107 m ; de profondeur qui ont été captés

a) Aléman : effectué de 12<sup>h</sup> 1/4 à 17<sup>h</sup> 1/2 de 0 à 115,56  
sous la T.B.

b) Arges :

- Tube guide de Ø 16" l = 10 m

- Tube plein de Ø 5/8 de + 0,5 l = 25,66 m.

Carottes californien : Ø 5/8

- de = 55,66 à 76,76 m : carotte de Ø 5/8  
l = 14,70 m

- de = 76,76 à 85,26 : Tube plein Ø 5/8

+ de = 85,26 à 107,38 : carotte Ø 5/8  
l = 22,32 m

c) Forage de gravier :

1) et de gravier ont été injectés. Le diamètre des  
éléments du gravier (mix compris entre 2 et 5 cm.  
Les opérations d'alignement et de captage ont duré  
du 25/12/75 au 29/12/75.-

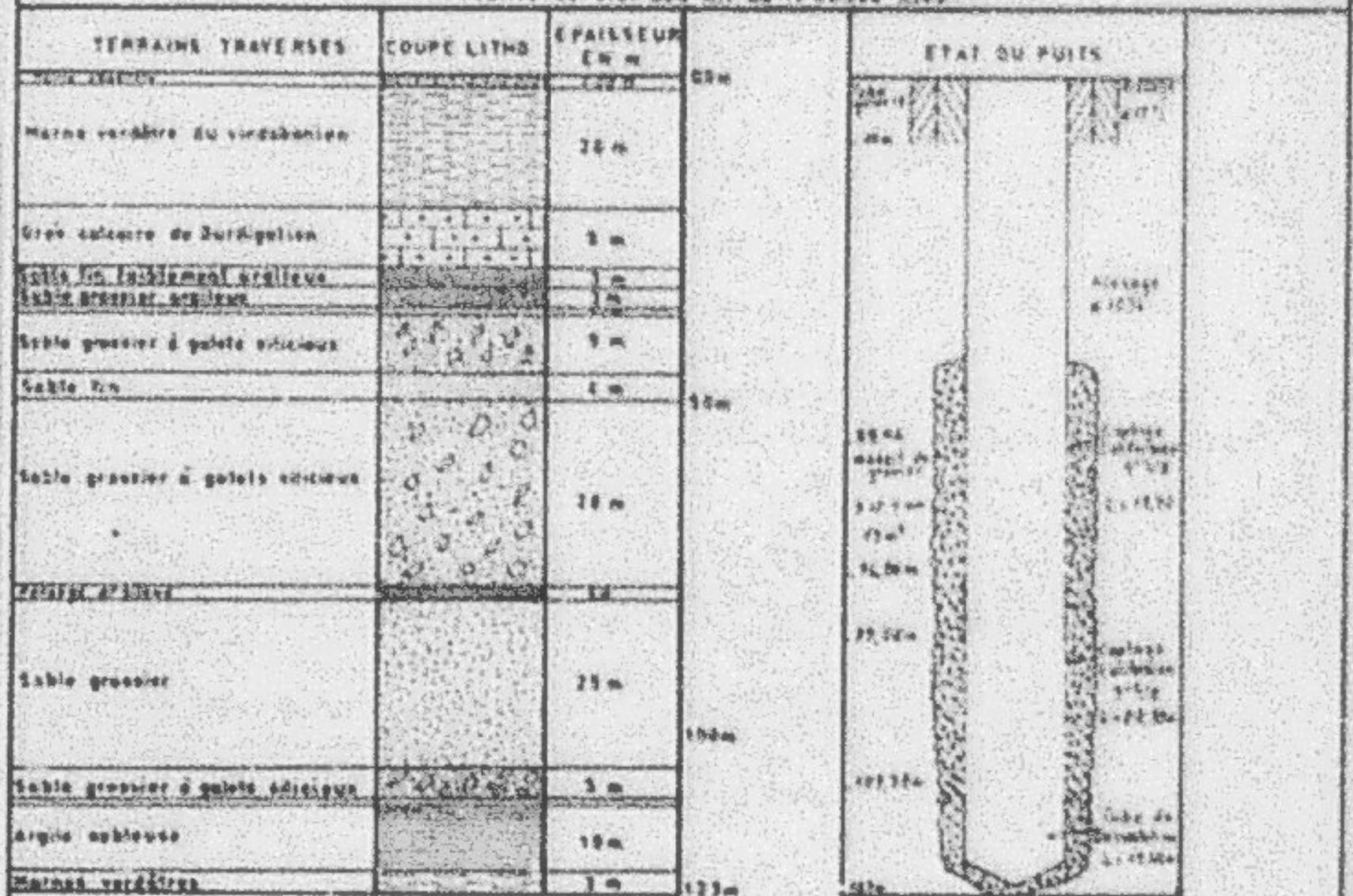
# COUPE LITHOLOGIQUE - ETAT DU Puits

## SONDAGE AKARA II N°B.I.R.H 15324/4

Commencé le: 6/12/1976  
 Terminé le: 17/1/1976  
 Sondeuse: Folling 2500 N 3

Coordonnées:  $\left\{ \begin{array}{l} \text{Latitude: } 39.93.00 \\ \text{Longitude: } 08.78.50 \\ \text{Altitude: } 45 \text{ m environ} \end{array} \right.$

Feuille de Sidi Bou Ali au 1/50000 N549



### CARACTERISTIQUES

ESSAI DE RECEPTION: du 15/1/76 au 17/1/76

Pompe K.S.B 2, Immersion: 45,76 m/T  
 Prise d'air: 43,76 m/T  
 NS = 27 m/T  
 1° Palier 30 l/s pour 482m de Rebattement  
 2° Palier 28,27 l/s pour 8,5m de Rebattement  
 Q = 4,30 l/s/m

### CHIMIE

ESSAI DE LONGUE DUREE: du 22/1/76 au 27/1/76

Pompe K.S.B 2, Immersion: 45,76 m/T  
 Prise d'air: 45,76 m/T  
 NS = 27 m/T  
 Q = 4,31 l/s pour 8,5m de Rebattement  
 Q = 4,1 l/s/m  
 T = 2,10<sup>-3</sup> m<sup>2</sup>/s

### CHIMIE

Puits	Cv	Mg	Na	Ca	CL	Co3	RS	PH	DN	Date	Cv	Mg	Na	Ca	CL	Co3	RS	PH	DN
1°	18,0	49,20	197,00	206,10	210,55	1980	570	8,3	—	25/1/76	18,0	49,2	195,5	210,0	204,10	2160	542	8,25	—
2°	14,0	32,40	187,00	206,4	211,22	20740	570	7,80	—	27/1/76	14,0	32,40	187,00	215,4	191,70	1960	534	8,3	—

3-4 - Essais de décapage :

Les essais de décapage ont été effectués à la centrale de 21/12/75 au 1/12/76.

3-5 - Essais de stabilisation :

Les essais de stabilisation ont été effectués à la centrale de 15 Janvier 1976 à 16H et ont duré 10 heures, pour les 17 Janvier 1976 à 16H :

- Puissance K.S.S. en
- Niveau charge direct en CV
- Injection vapeur : - 28,75 kg / heure
- Injection gaz d'air : - 42,75 kg / heure
- Débit de l'eau avant les essais : 27,75 m<sup>3</sup>
- H.S. avant les essais : - 23 m/heure
- Taux : - 0,30 / 1,5.

Les résultats de l'essai sont résumés dans le tableau suivant :

suivant :

Date	Heure	Durée	Q L/h	Stabilité en m	H.S. en m	Q L/h	Observations
15/1/76	16 H						Essai de stabilisation à la fin de premier décapage
16/1/76	10 H						Essai de stabilisation à la fin de premier décapage
16/1/76	10 H	30 "	19,67	8,45	- 21,25	4,07	Essai de stabilisation à la fin de premier décapage
17/1/76	16 H						Essai de stabilisation à la fin de premier décapage

Le résultat est rapide en début et relativement lente à la fin, et presque totale en une heure.

3-6 - Analyses Chimiques :

À la fin de chaque palier un prélèvement d'échantillon a été effectué. Les résultats sont consignés dans le tableau suivant :

Éléments en mg/l	Ca	Mg	Na	K	SO <sub>4</sub>	Cl	NO <sub>3</sub>	H.S.	ph	ORP
1er Palier	56	49,30	197,8	7,41	206,4	215,55	219,4	578	8,1	-
2e Palier	54	32,40	197,8	7,41	206,4	211,35	207,4	578	7,60	-

4 - REPERES DE LA RECONSTRUCTION

L'année a été à l'arrêt (du 22/1/76 au 27/2/76). Il a été...  
L'année a été à l'arrêt (du 22/1/76 au 27/2/76). Il a été...  
L'année a été à l'arrêt (du 22/1/76 au 27/2/76). Il a été...  
L'année a été à l'arrêt (du 22/1/76 au 27/2/76). Il a été...  
L'année a été à l'arrêt (du 22/1/76 au 27/2/76). Il a été...

4.1 - REPERES DE LA RECONSTRUCTION

- 2.5 m = 27 m / 1000
- 1000 m (1000) : 1000 m / 1000

4.2 - REPERES DE LA RECONSTRUCTION

- 1000 m (1000) : 1000 m / 1000
- 1000 m (1000) : 1000 m / 1000

4.3 - REPERES DE LA RECONSTRUCTION

- Les répercussions :
- Répercussions à court terme
- Répercussions à long terme
- Répercussions à moyen terme
- Répercussions à long terme
- Répercussions à long terme
- Répercussions à long terme

4.4 - REPERES DE LA RECONSTRUCTION

L'année a été à l'arrêt sur le marché... (après plusieurs...)  
Il a été à l'arrêt 120 jours. L'année a été à l'arrêt...  
L'année a été à l'arrêt pendant toute la durée de l'année.

5 - INDICATEURS ET REPERES DE L'ANNEE

5.1 - INDICATEURS ET REPERES DE L'ANNEE

- 1000 m (1000) : 1000 m / 1000
- 1000 m (1000) : 1000 m / 1000
- 1000 m (1000) : 1000 m / 1000

5.2 - INDICATEURS ET REPERES DE L'ANNEE

L'interprétation des marchés d'investissement et de...  
dans le marché... à partir de... des caractéristiques...  
références :

	Méthode utilisée	Présentation	Fiabilité
Détecteurs	Direct	$6,2 \cdot 10^{-3} \text{ g/s}$	$1,95 \cdot 10^{-3} \text{ g/s}$
	Indirect	$2,11 \cdot 10^{-3} \text{ g/s}$	$2,58 \cdot 10^{-3} \text{ g/s}$
Pertes	Évaporation	$1,19 \cdot 10^{-1} \text{ g/s}$	$3,21 \cdot 10^{-3} \text{ g/s}$
	Filtration		

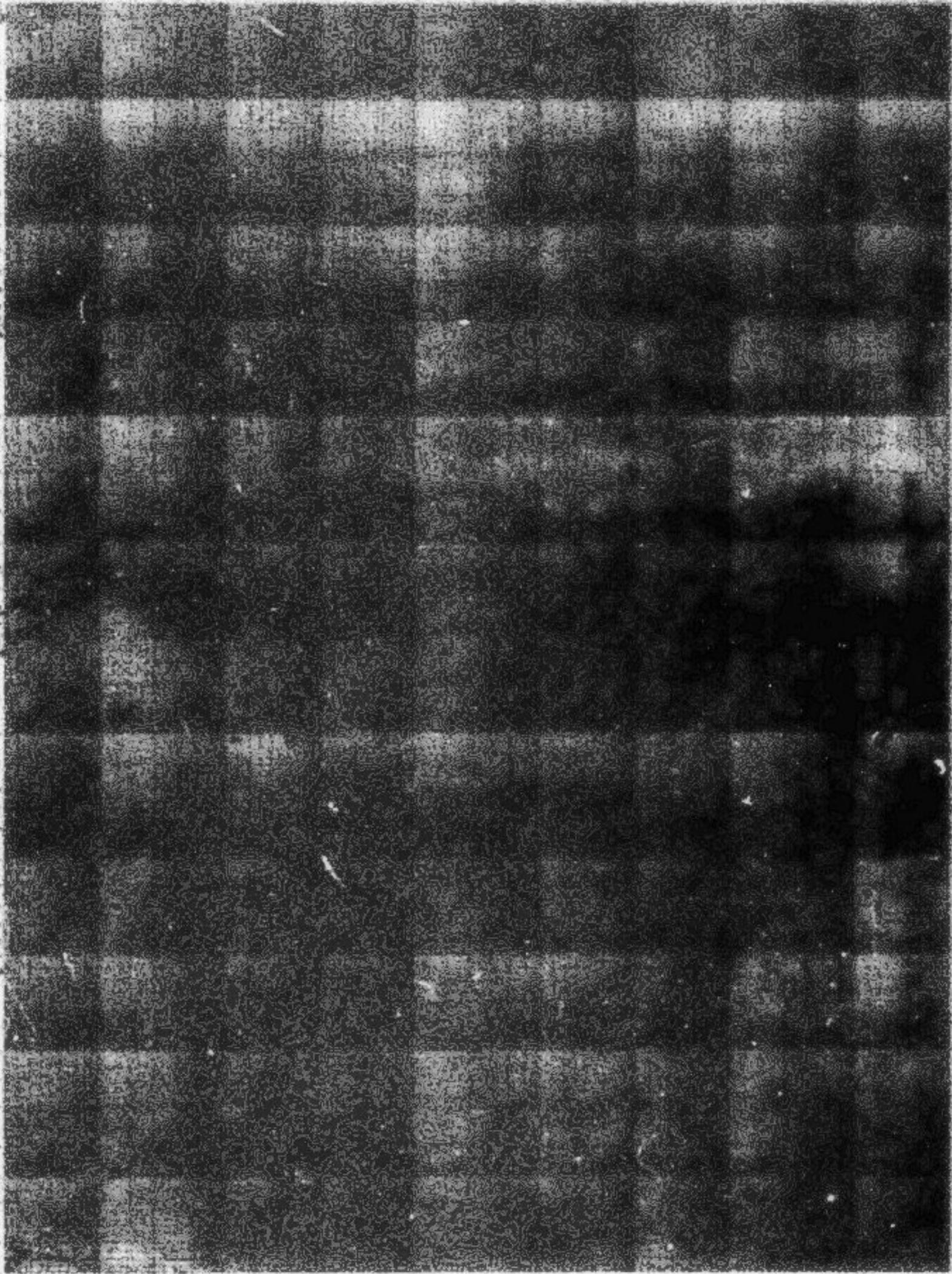
Il est retenu la valeur de  $2,10^{-3} \text{ g/s}$  par T qui serait la plus petite de la réalité.

2 - REMARQUES :

Les données caractéristiques du montage :

- débit liquide : 1 l/s
- débit gazeux moyen : 1,5 l/s
- débit spécifique : 1,5 l/s
- Eau de haute qualité

permettant une exploitation à un débit de 30 à 40 l/s.



13

Am

REPORT ON THE ...

...

...

...

Date	Time	...	...	...	...	...	...	...
1952-10-10	10:00	0	0	0	25.25	-	0	
	10:05	1.20 <sup>3</sup>	1.20 <sup>3</sup>	146	25.26	25.76		
	10:10	2 *	2.20 <sup>3</sup>	-	"	"		
	10:15	3 *	3.3 *	150	4.28	"		
	10:20	4 *	4.3 *	153	4.29	"		
	10:25	5 *	5 *	155	4.29	"		
	10:30	6 *	6 *	155	4.28	"		
	10:35	7.5 *	7.5 *	152	4.28	25.75		
	10:40	9 *	9.22 *	152	4.28	"		
	10:45	1.2.25 <sup>2</sup>	1.2.25 <sup>2</sup>	175	5.03	"		
	10:50	1.5 *	6.07 *	175	5.03	"		
	10:55	1.6 *	5.25 *	175	5.05	"		
	11:00	2.1 *	4.75 *	183	5.20	"		
	11:05	2.4 *	4.27 *	184	5.24	"		
	11:10	2.7 *	3.7 *	186	5.27	"		
	11:15	3 *	3.33 *	190	5.28	"		
	11:20	3.3 *	3.03 *	191	5.31	"		
	11:25	3.6 *	2.78 *	190	5.23	"		
	11:30	4.2 *	2.38 *	195	5.27	"		
	11:35	4.8 *	2.08 *	-	"	"		
	11:40	5.4 *	1.85 *	195	5.29	"		
	11:45	6 *	1.67 *	195	5.23	30.26		
	11:50	6.6 *	1.52 *	197	5.20	30.26		
	11:55	7.2 *	1.39 *	198	5.22	"		
	12:00	8.1 *	1.25 *	198	5.24	"		
	12:05	9 *	1.11 *	191	5.26	"		
	12:10	1.05.10 <sup>3</sup>	9.52.10 <sup>-4</sup>	193	5.28	"		
	12:15	1.2 *	8.53 *	194	5.28	"		
	12:20	1.35 <sup>3</sup>	7.4 *	195	5.28	"		
	12:25	1.5 *	6.46 *	196	5.22	"		
	12:30	1.8 *	5.55 *	198	5.25	"		
	12:35	2.1 *	4.76 *	199	5.28	"		
	12:40	2.4 *	4.27 *	199	6.01	"		
	12:45	2.7 *	3.7 *	199	6.02	"		
	12:50	3 *	3.33 *	199	6.03	"		
	12:55	3.3 *	3.03 *	199	6.06	"		

Table 1. Accelerations for 12-1-75 to 1-1-76

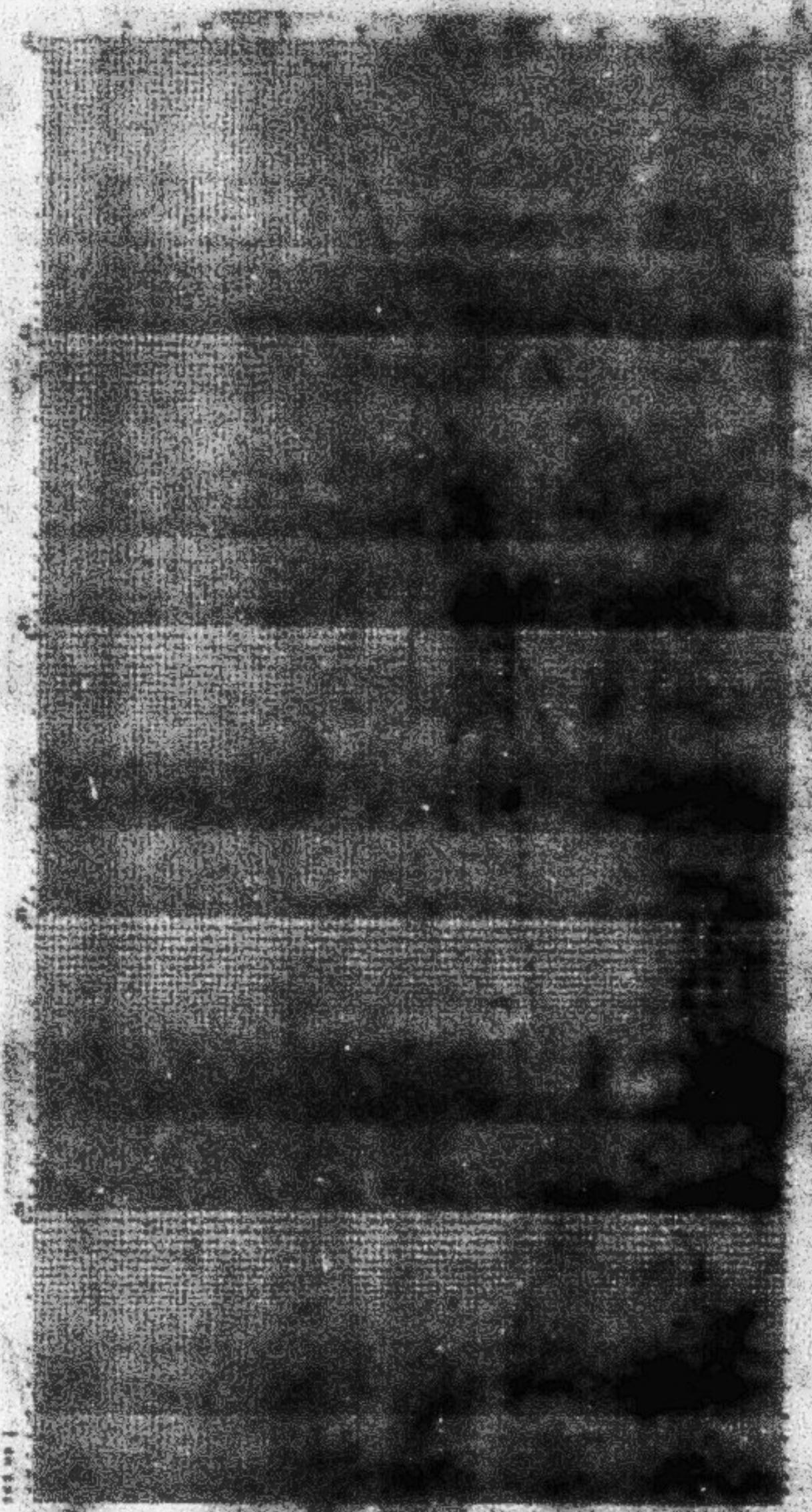
Date	Time	Lat	Long	Alt	Accel	Notes
12/1/75	17420	3,6,10 <sup>3</sup>	2,77,115 <sup>34</sup>	666	6,56	30,80
	10	6,2 "	2,78 "	668	6,59	"
	20	6,0 "	2,80 "	667	6,57	"
	30	5,4 "	2,85 "	669	6,10	"
	40	6,0 "	2,87 "	670	6,12	"
	50	5,6 "	2,88 "	669	6,10	30
	18000	7,2 "	2,87 "	670	6,12	"
	15	6,1 "	2,83 "	"	"	"
	30	5 "	2,81 "	667	6,13	"
	45	9,4 "	2,81 "	672	6,14	"
	18000	1,08,10 <sup>4</sup>	9,25,10 <sup>3</sup>	673	6,16	"
	30	1,52 "	7,95 "	677	6,21	"
	30000	1,46 "	6,85 "	678	6,22	"
	30	1,62 "	6,17 "	679	6,24	"
	21000	1,8 "	5,55 "	680	6,25	"
30	1,98 "	5,25 "	682	6,28	"	
22000	2,16 "	6,67 "	683	6,32	"	
23000	2,52 "	2,97 "	683	6,39	"	
24000	2,80 "	3,49 "	"	"	"	
12-1-75	18000	3,27 "	3,2 "	472	6,41	"
	20000	3,6 "	2,98 "	473	6,46	"
	19000	6,37 "	2,37 "	480	6,52	"
	6000	5,26 "	1,98 "	505	6,57	"
	10000	5,76 "	1,24 "	507	6,62	"
	10000	6,28 "	1,52 "	"	"	34,87
	10000	6,482 "	"	538	7,31	"
	20000	6,482 "	"	545	7,43	"
	30000	6,483 "	"	552	7,50	"
	40000	6,484 "	"	554	7,53	"
	50000	6,485 "	"	555	7,54	"
	2'	6,486 "	"	557	7,57	34,87
	19000	6,4875 "	"	"	"	"
	30000	6,487 "	"	560	7,60	"
	2'	6,488 "	"	562	7,64	"
30000	6,485 "	"	563	7,65	"	
3'	6,488 "	"	"	"	"	
30000	6,488 "	1,535,20 <sup>3</sup>	564	7,67	"	
4'	6,488 "	"	565	7,68	"	
30000	6,487 "	"	"	"	"	
5'	6,488 "	"	566	7,69	"	
30000	6,483 "	"	"	"	"	

accelerations

Year	Value 1	Value 2	Value 3	Value 4	Value 5	Value 6
1900	4,322.10 <sup>5</sup>			907	7,73	99,67
10	4,378 *			980	7,73	*
20	4,526 *			*	16	*
30	4,56 *	1,590.50 <sup>5</sup>		*	*	*
40	4,568 *			*	*	*
50	4,573 *			989	7,73	*
60	4,581 *			*	*	*
70	4,57	1,572.60 <sup>5</sup>		*	*	*
80	4,585 *			*	*	*
90	4,6 *	1,593 *		970	7,75	*
100	4,613 *			*	*	*
110	4,63	1,596 *		971	7,76	*
120	4,66 *	1,5 *		*	*	*
130	4,66 *	1,493 *		*	*	*
140	4,72 *	1,497 *		*	*	*
150	4,75 *	1,48 *		*	*	*
160	4,76 *	1,475 *		*	*	*
170	4,81 *	1,47 *		977	7,84	*
1800	4,84 *	1,46 *		975	7,75	*
19	4,9 *	1,45 *		970	7,73	*
20	4,96 *	1,437 *		955	7,80	*
30	7,03 *	1,425 *		957	7,57	*
40	7,04 *	1,41 *		975	7,82	*
50	7,24 *	1,4 *		*	*	*
1200	7,2	1,387 *		*	*	*
15	7,25 *	1,37 *		974	7,80	*
30	7,38 *	1,355 *		977	7,84	*
45	7,47 *	1,34 *		973	7,75	*
1300	7,56 *	1,33 *		968	7,72	*
30	7,74 *	1,29 *		964	7,70	*
1400	7,82 *	1,28 *		*	*	*
30	8,1 *	1,255 *		955	7,84	*
1500	8,2 *	1,22 *		950	7,48	*
1600	8,44 *	1,16 *		942	7,44	*
1700	9 *	1,11 *		943	7,38	*
1800	9,36 *	1,07 *		930	6,75	*
1900	9,7 *	1,03 *		*	*	*
2000	1,058.10 <sup>5</sup>	9,90.10 <sup>6</sup>		995	8,05	*
2100	1,08 *	9,27 *		997	8,11	*
2200	1,252 *	8,68 *		602	8,28	*

Suite atelacement de 15-1-76 à 16H au 17-1-76 à 16H

17-1-76	2800	$1,224 \cdot 10^5$	$0,17 \cdot 10^{-6}$	6,08	6,26	39,47	
	5800	1,332 "	7,5 "	6,11	8,30	"	
	6800	1,44 "	6,94 "	624	8,48	"	
	10800	1,512 "	6,62 "	622	8,45	"	
	12800	1,504 "	6,32 "	"	"	"	
	14800	1,656 "	6,04 "	"	"	"	
	16800	1,720 "	5,78 "	"	"	"	Arrêt

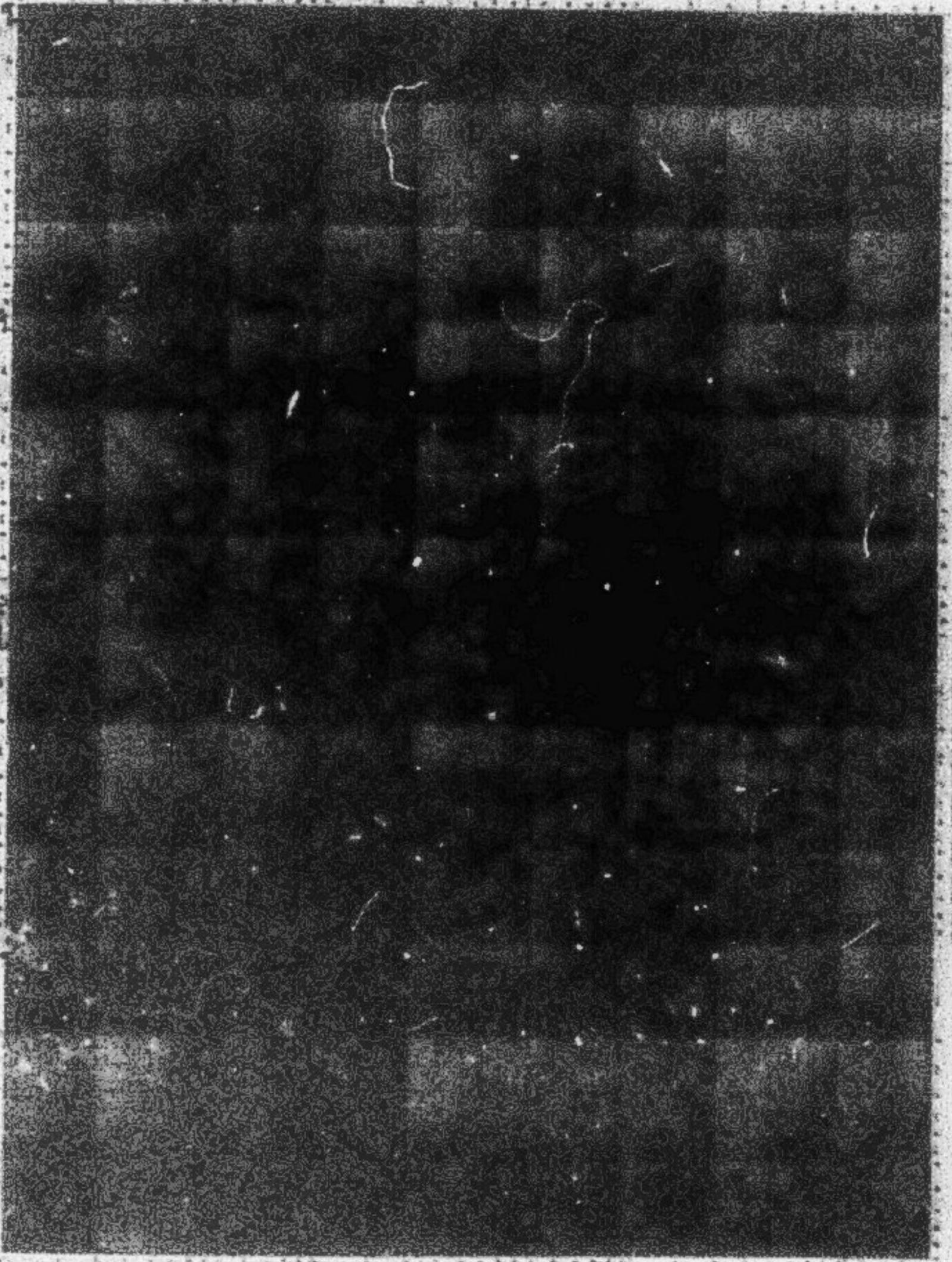


Page 20  
Abonnement de 11.1.1978  
61814

Estado de Querétaro de Arteaga Mayo II 1914  
Resolución del P. E. N. 1273  
Queretaro

REPÚBLICA DE ARICA II  
REGAL DE RECURSOS  
MINISTERIO DE MINAS - 1 - 1976  
 GR N° 35.92 1/1

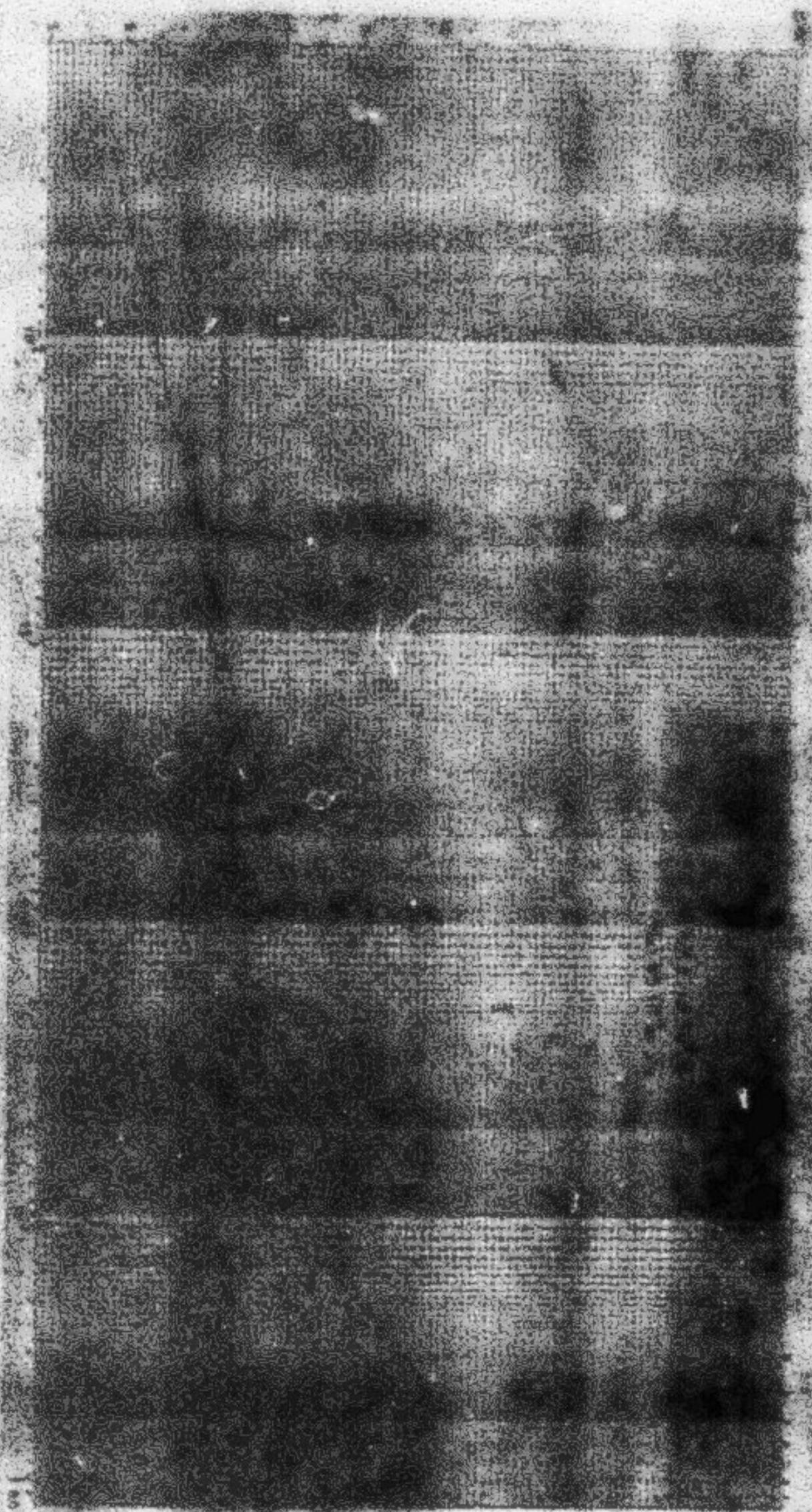
Fecha	Hora	L. en sea.	Gr. en sea.	Método usado	Muestra de fondo	Op.
17-1-76	1440	0	0	-		
	16 <sup>00</sup>	1,50 <sup>1</sup>	150		1,76	
	20	2 "	160		2,17	
	30	3 "	177		2,58	
	40	4 "	190		2,98	
	50	5 "	200		3,38	
	1 <sup>00</sup>	6 "	207		3,78	
	14 <sup>00</sup>	7,5 "	220		4,19	
	20	9 "	235		4,59	
	3 <sup>00</sup>	1,2 10 <sup>2</sup>	24		4,99	
	30	1,5 "	300		5,39	
	3 <sup>00</sup>	1,8 "	305		5,79	
	30	2,3 "	374		6,19	
	6 <sup>00</sup>	2,6 "	375		6,59	
	30	2,7 "	377		6,99	
	3 <sup>00</sup>	3 "	380		7,39	
	30	3,3 "	382		7,79	
	6 <sup>00</sup>	3,6 "	383		8,19	
	7 <sup>00</sup>	4,2 "	396		8,59	
	8 <sup>00</sup>	4,5 "	397		8,99	
	9 <sup>00</sup>	5,5 "	397		9,39	
	10 <sup>00</sup>	6 "	397		9,79	
	11 <sup>00</sup>	6,5 "	390		10,19	
	12 <sup>00</sup>	7,2 "	398		10,59	
	13 <sup>00</sup> 30 <sup>00</sup>	8,1 "	390		10,99	
	15 <sup>00</sup>	9 "	373		11,39	
	17 <sup>00</sup> 30 <sup>00</sup>	1,05 10 <sup>3</sup>	394		11,79	
	20 <sup>00</sup>	1,2 "	395		12,19	
	20 <sup>00</sup> 30 <sup>00</sup>	1,35 "	396		12,59	
	25 <sup>00</sup>	1,5 "	397		12,99	
	1240 30 <sup>00</sup>	1,8 "	397		13,39	
	2 <sup>00</sup>	2,1 "	320		13,79	
	10 <sup>00</sup>	2,5 "	"		14,19	
	13 <sup>00</sup>	2,7 "	301		14,59	
	30 <sup>00</sup>	3 "	"		14,99	
	35 <sup>00</sup>	3,3 "	"		15,39	
	1730 30 <sup>00</sup>	3,8 "	"		15,79	



THE CASE FILE, WITH THE ATTACHED RECORDS

107

107



Extrait de la langue d'oc sur le mariage de la reine Blanche II 1198/1199  
Abbaye de Clugny le 27.1.1878  
E. B. B. B.

中華民國二十六年  
 財政部  
 稅務調查報告  
 第 110 號

日期	地點	金額	單位	說明	金額	單位	說明
20/5/28	100	1,305	...	...	...	...	...
	20	2 *	...	...	...	...	...
	30	3 *	...	...	...	...	...
	40	4 *	...	...	...	...	...
	50	5 *	...	...	...	...	...
	1	6 *	...	...	...	...	...
	10	7 *	...	...	...	...	...
	20	8 *	...	...	...	...	...
	30	9 *	...	...	...	...	...
	40	1,205	...	...	...	...	...
	50	1,1 *	...	...	...	...	...
	2	1,2 *	...	...	...	...	...
	30	1,3 *	...	...	...	...	...
	3	1,4 *	...	...	...	...	...
	30	2,1 *	...	...	...	...	...
	4	2,2 *	...	...	...	...	...
	30	2,7 *	...	...	...	...	...
	5	3 *	...	...	...	...	...
	6	3,6 *	...	...	...	...	...
	7	4,2 *	...	...	...	...	...
	8	4,8 *	...	...	...	...	...
	9	5,4 *	...	...	...	...	...
	10	6 *	...	...	...	...	...
	11	6,6 *	...	...	...	...	...
	12	7,2 *	...	...	...	...	...
	13	7,8 *	...	...	...	...	...
	14	8,4 *	...	...	...	...	...
	15	9 *	...	...	...	...	...
	17	1,002.10	...	...	...	...	...
	19	1,14 *	...	...	...	...	...
	22	1,28 *	...	...	...	...	...
	23	1,38 *	...	...	...	...	...
	25	1,5 *	...	...	...	...	...
	27	1,62 *	...	...	...	...	...



23/1/76	2200	1,08.10 <sup>3</sup>	9,26.10 <sup>-6</sup>	628	8,54	40	
24/1/76	1100	1,118 "	8,62 "	635	8,63	"	
	4800	1,296 "	7,72 "	642	8,73	"	
	7800	1,404 "	7,12 "	650	8,84	"	
	10800	1,512 "	6,62 "	648	8,81	"	
	13800	1,62 "	6,17 "	"	"	"	
	16800	1,728 "	5,78 "	655	8,90	"	
	20800	1,872 "	5,34 "	662	9,00	"	
25/1/76	0100	2,016 "	4,96 "	670	9,11	"	
	4000	2,16 "	4,62 "	676	9,19	"	
	8000	2,304 "	4,33 "	688	9,35	"	
	12000	2,448 "	4,08 "	683	9,28	"	
	16000	2,592 "	3,86 "	690	9,38	"	
	20000	2,736 "	3,65 "	700	9,52	"	
	24000	2,88 "	3,47 "	705	9,58	"	
26/1/76	4000	3,024 "	3,31 "	711	9,66	"	
	8000	3,168 "	3,15 "	717	9,75	"	
	12000	3,312 "	3,02 "	"	"	"	
	16000	3,456 "	2,89 "	724	9,84	"	
	20000	3,6 "	2,79 "	729	9,91	"	
	24000	3,744 "	2,67 "	732	9,95	"	
	28000	3,888 "	2,57 "	"	"	"	
27/1/76	6420	4,026 "	2,5 "	734	9,98	"	Arrêt de pesage
							"

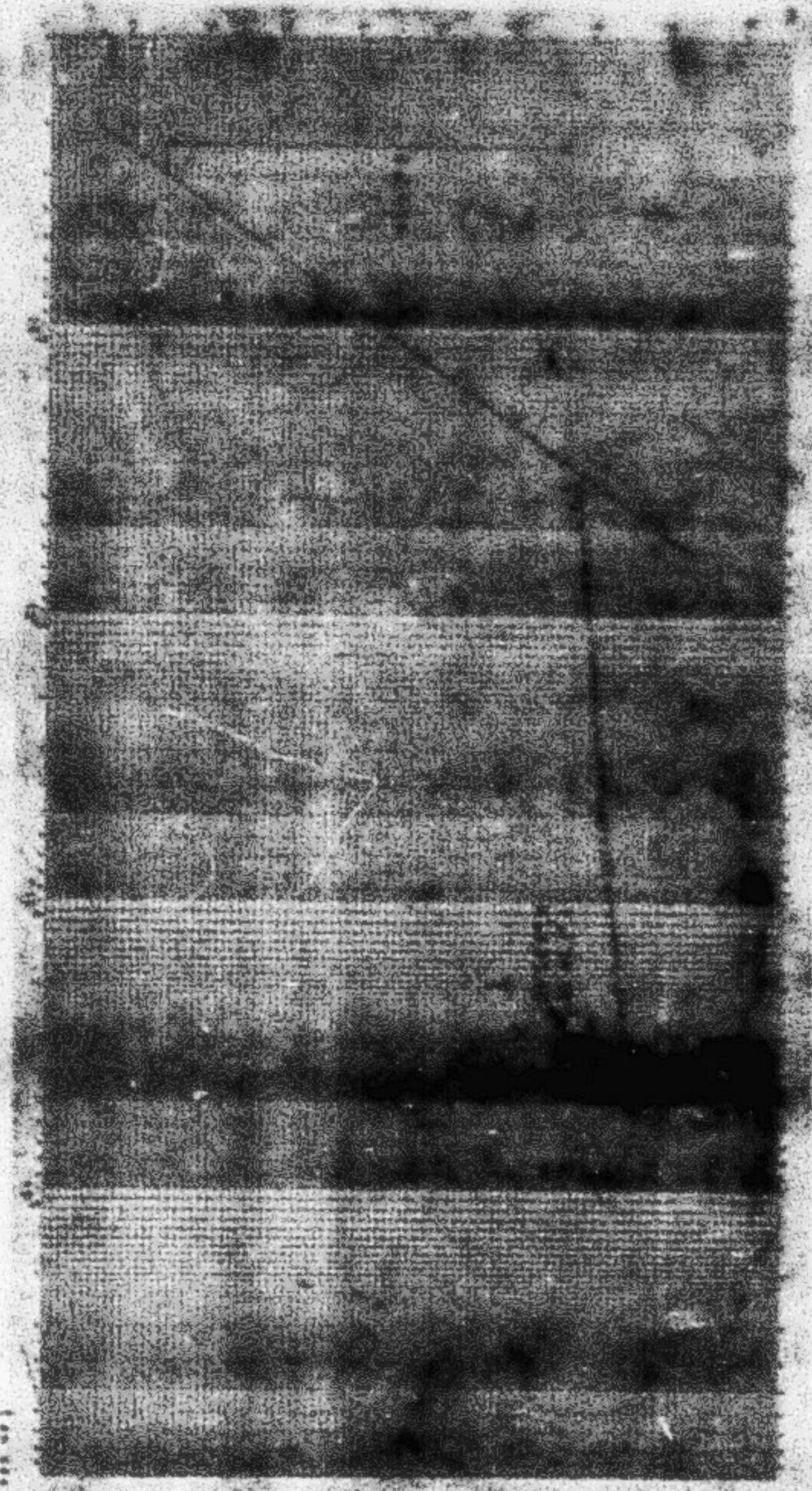


Fig. 9  
Echantillon de tissu en laine et soie  
Dessiné par M. L. B. le 27.1.1976  
05481/8

Date	Heure	Temp. air	Temp. sol	Temp. vent	Temp. ombre	Temp. surface	Temp. pluie	Temp. neige	Temp. glace	Temp. vent	Temp. pluie	Temp. neige	Temp. glace
17-1-76	17h00	2,5	2,77	10	44	4,06	30,46						
	17h10	2,5	2,30	10	44	4,09							
	17h20	2,5	2,28	10	44	4,07							
	17h30	2,5	1,98	10	44	4,10							
	17h40	2,5	1,87	10	45	4,12							
	17h50	2,5	1,50	10	45	4,10	30						
	18h00	7,2	1,35	10	45	4,12							
	18h10	8,1	1,23	10	45								
	18h20	9	1,11	10	45	4,13							
	18h30	9,9	1,00	10	45	4,11							
18-1-76	18h40	1,00	0,85	10	45	4,14							
	18h50	1,28	0,72	10	45	4,21							
	19h00	1,44	0,58	10	45	4,22							
	19h10	1,60	0,47	10	45	4,24							
	19h20	1,76	0,35	10	45	4,25							
	19h30	1,92	0,24	10	45	4,26							
	19h40	2,08	0,13	10	45	4,28							
	19h50	2,24	0,02	10	45	4,30							
	20h00	2,40	0,00	10	45	4,32							
	20h10	2,56	0,00	10	45	4,34							
19-1-76	19h20	2,72	0,00	10	45	4,36							
	19h30	2,88	0,00	10	45	4,38							
	19h40	3,04	0,00	10	45	4,40							
	19h50	3,20	0,00	10	45	4,42							
	20h00	3,36	0,00	10	45	4,44							
	20h10	3,52	0,00	10	45	4,46							
	20h20	3,68	0,00	10	45	4,48							
	20h30	3,84	0,00	10	45	4,50							
	20h40	4,00	0,00	10	45	4,52							
	20h50	4,16	0,00	10	45	4,54							
20-1-76	20h55	4,32	0,00	10	45	4,56							
	21h00	4,48	0,00	10	45	4,58							
	21h10	4,64	0,00	10	45	4,60							
	21h20	4,80	0,00	10	45	4,62							
	21h30	4,96	0,00	10	45	4,64							
	21h40	5,12	0,00	10	45	4,66							
	21h50	5,28	0,00	10	45	4,68							
	22h00	5,44	0,00	10	45	4,70							
	22h10	5,60	0,00	10	45	4,72							
	22h20	5,76	0,00	10	45	4,74							
21-1-76	22h30	5,92	0,00	10	45	4,76							
	22h40	6,08	0,00	10	45	4,78							
	22h50	6,24	0,00	10	45	4,80							
	23h00	6,40	0,00	10	45	4,82							
	23h10	6,56	0,00	10	45	4,84							
	23h20	6,72	0,00	10	45	4,86							
	23h30	6,88	0,00	10	45	4,88							
	23h40	7,04	0,00	10	45	4,90							
	23h50	7,20	0,00	10	45	4,92							
	24h00	7,36	0,00	10	45	4,94							

RELEVÉ MÉTÉOROLOGIQUE N° 123456  
 BALAIENNE 17/1/76  
 G = 40 1/2

MÉTÉOROLOGIE				HABITAT				OBSERVATIONS
Date	Heure	Temp. air	Temp. sol	Temp. vent	Temp. ombre	Temp. surface		
21-1-76	19h00	2,5	2,77	10	44	4,06		
	19h10	2,5	2,30	10	44	4,09		
	19h20	2,5	2,28	10	44	4,07		
	19h30	2,5	1,98	10	44	4,10		
	19h40	2,5	1,87	10	45	4,12		
	19h50	2,5	1,50	10	45	4,10		
	20h00	7,2	1,35	10	45	4,12		
	20h10	8,1	1,23	10	45			
	20h20	9	1,11	10	45	4,13		
	20h30	9,9	1,00	10	45	4,11		
22-1-76	20h40	1,00	0,85	10	45	4,14		
	20h50	1,28	0,72	10	45	4,21		
	21h00	1,44	0,58	10	45	4,22		
	21h10	1,60	0,47	10	45	4,24		
	21h20	1,76	0,35	10	45	4,25		
	21h30	1,92	0,24	10	45	4,26		
	21h40	2,08	0,13	10	45	4,28		
	21h50	2,24	0,02	10	45	4,30		
	22h00	2,40	0,00	10	45	4,32		
	22h10	2,56	0,00	10	45	4,34		
23-1-76	22h20	2,72	0,00	10	45	4,36		
	22h30	2,88	0,00	10	45	4,38		
	22h40	3,04	0,00	10	45	4,40		
	22h50	3,20	0,00	10	45	4,42		
	23h00	3,36	0,00	10	45	4,44		
	23h10	3,52	0,00	10	45	4,46		
	23h20	3,68	0,00	10	45	4,48		
	23h30	3,84	0,00	10	45	4,50		
	23h40	4,00	0,00	10	45	4,52		
	23h50	4,16	0,00	10	45	4,54		
24-1-76	24h00	4,32	0,00	10	45	4,56		
	24h10	4,48	0,00	10	45	4,58		
	24h20	4,64	0,00	10	45	4,60		
	24h30	4,80	0,00	10	45	4,62		
	24h40	4,96	0,00	10	45	4,64		
	24h50	5,12	0,00	10	45	4,66		
	25h00	5,28	0,00	10	45	4,68		
	25h10	5,44	0,00	10	45	4,70		
	25h20	5,60	0,00	10	45	4,72		
	25h30	5,76	0,00	10	45	4,74		
25-1-76	25h40	5,92	0,00	10	45	4,76		
	25h50	6,08	0,00	10	45	4,78		
	26h00	6,24	0,00	10	45	4,80		
	26h10	6,40	0,00	10	45	4,82		
	26h20	6,56	0,00	10	45	4,84		
	26h30	6,72	0,00	10	45	4,86		
	26h40	6,88	0,00	10	45	4,88		
	26h50	7,04	0,00	10	45	4,90		
	27h00	7,20	0,00	10	45	4,92		
	27h10	7,36	0,00	10	45	4,94		
26-1-76	27h20	7,52	0,00	10	45	4,96		
	27h30	7,68	0,00	10	45	4,98		
	27h40	7,84	0,00	10	45	5,00		
	27h50	8,00	0,00	10	45	5,02		
	28h00	8,16	0,00	10	45	5,04		
	28h10	8,32	0,00	10	45	5,06		
	28h20	8,48	0,00	10	45	5,08		
	28h30	8,64	0,00	10	45	5,10		
	28h40	8,80	0,00	10	45	5,12		
	28h50	8,96	0,00	10	45	5,14		
27-1-76	29h00	9,12	0,00	10	45	5,16		
	29h10	9,28	0,00	10	45	5,18		
	29h20	9,44	0,00	10	45	5,20		
	29h30	9,60	0,00	10	45	5,22		
	29h40	9,76	0,00	10	45	5,24		
	29h50	9,92	0,00	10	45	5,26		
	30h00	10,08	0,00	10	45	5,28		
	30h10	10,24	0,00	10	45	5,30		
	30h20	10,40	0,00	10	45	5,32		
	30h30	10,56	0,00	10	45	5,34		

27/1/74			40 1/2			
	53	1,98,10 <sup>3</sup>		520		7,17
	56	2,16 "		521		7,18
	59	2,34 "		"		"
	7182 (6,00)	2,52 "		"		"
	5	2,7 "		"		"
	10	3 "		522		7,19
	15	3,1 "		523		7,21
	20	3,2 "		524		7,23
	25	3,3 "		"		"
	30	3,7 "		525		7,24
	35	4,2 "		"		"
	40	4,8 "		526		7,25
	45	5,1 "		"		"
	50	5,6 "		527		7,26
	5000	6 "		"		"
	10	6,6 "		528		7,28
	20	7,2 "		529		7,29
	30	7,8 "		531		7,27
	40	8,7 "		532		7,23
	7800	9,6 "		534		7,28
	20	1,20,10 <sup>5</sup>		"		"
	40	1,2 "		536		7,28
	10000	1,32 "		538		7,31
	30	1,5 "		539		7,33
	11000	1,68 "		541		7,35
	30	1,66 "		543		7,38
	12000	2,04 "		545		7,41
	30	2,22 "		546		7,42
	13000	2,4 "		"		"

**FIN**

**26**

**WIND**