**MONTEDISON**
MILANO

DISE RICERCHE GEOLOGICHE e IDROCARBURI

LOG. MULTIPLO

AGIP ARCHIVIO POZZI AGEO

All. 1

# Pozzo CROCE DEL VENTO 2

| Disegno n. | Aggiornato al | Allegato a | RAPPORTO GEOLOGICO FINALE |
|---|---|---|---|
| SCALA 1:1000 | Data Settembre 1982 | Compilatore | Disegnatore M. GROSSO |

E. IDROL

| | |
|---|---|
| Permesso | CROCE DEL VENTO A |
| Impianto | WILSON BALLERINI S.38 ME |
| Ubicazione | CASTELPANIO (AN) |
| Coordinate | Long. E 0° 42' 32" 2 Lat. N. 43° 30' 50" 4 |
| P.C. m 240 | Quota fondo mare T.R. 2,8 |
| 1° Flange m | |
| Inizio perforazione | 20 - 4 - 1982 |
| Fine perforazione | 16 - 5 - 1982 |
| Impianto rilasciato il | 16 - 6 - 1982 |
| Profondità Totale perforazione | m 1052 |
| Profondità Finale Schlumberger | m 1052 |
| Esito del pozzo | PRODUTTIVO A GAS METANO |
| Intervallo produttivo | STRING LUNGA m 784,5 - 826 |
| | STRING CORTA m 670 - 726 |

Tubi cementati
Tubi forati con fucile
Tubi «presa»
Aste di perforazione «presa»
Tappi di cemento
Squeezing
Bridge Plug
Foro deviato
Prova di tester riuscita
Prova distrutta non riuscita
Tubing con packer di produzione
Pompa
Assorbimento
Perdite di circolazione
Carote di parete
Carota di fondo con parte recuperata e pendenza
F.I.T.
Ingresso di fluidi

Breccia
Ciottoli
Sabbia grossolana
Sabbia fine
Sabbia quarzosa
Sabbia subitica
Sabbia litica
Sabbia subfeldspatica
Sabbia feldspatica
Silt
Argilla
Marna
Cemento in generale
Cemento siliceo
Cemento carbonatico
Cemento calcitico
Cemento dolomitico
Cemento solfatico
Cemento ferruginoso
Cemento sideritico
Calcare in generale
Mudstone
Wackestone
Packstone
Grainstone
Boundstone

Chalk
Calcare dolomitico
Dolomia calcarea
Dolomia in generale
Dolomia media e grossa (+4%)
Dolomia fine (+4%)
Gesso o anidrite
Sali di Na, K, Mg
Carbone in generale
Selce
Rocce ferruginose
Rocce intrusive
Rocce effusive
Rocce filoniane
Rocce piroclastiche
Rocce metamorfiche

PK Porosità chalk
PI Porosità intergranulare
PV Porosità vacuolare
PC Porosità intercristallina
PF Porosità per fratture
Contatto tettonico
Discontinuità in gen.
Fratture
Contatto tettonico

Intraclasti angolosi in generale
Intraclasti arrotondati in gen.
Pellettoidi
Oplitti
Oncoliti
Microfossili in generale
Alghe
Briozoi
Coralli
Crinoidi
Lamellibranchi
Rudiste
Macroforaminiferi
Microfossili in generale
Foraminiferi planctonici
Foraminiferi bentonici
Frammenti di fossili
Rudiste in frammenti
Radiolari
Spicole di Spugna
Ostracodi

Stratificazione massiccia
Stratificazione decimetrica
Laminazioni parallele
Stratificazione incrociata
Stratificazione gradata
Sottuni nodulari
Stromatoliti
Bioturbazioni
Stratificazione disturbata
Laminazioni convolute
Ripple marks
Fessure di essiccazione
Pressure solution
Strutture geogete
Birdseyes

Prov. ANCONA — UMNI di BOLOGNA

CARTA INDICE

Carta I.G.M. 1° 117 Tav. Scala 1: 100 000

Acqua dolce
Acqua salmastra
Acqua salata
Tracce di gas
Gas
Tracce di olio
Olio

Tracce di gas
Gas
Tracce di olio
Olio
Bitume
Acqua salata
Acqua dolce
Gas ed acqua salata
Tracce di gas e di olio

PERFORAZIONE PROVE di STRATO TUBAZIONI — DATA — TEMPI DI AVANZAMENTO m/mt — PROFONDITÀ m — POTENZIALE SPONTANEO millivolts — CAROTE — COLONNA STRATIGRAFICA — MANIFESTAZIONI — RESISTIVITÀ Ohms m/m — DESCRIZIONI LITOLOGICHE — ETÀ — UNITÀ STRATIGRAFICHE — ZONE SUBZONE PALEOBIOLOGICHE — AMBIENTE — PROFONDITÀ m — PERCENTUALE LITOLOGICA — CALCIMETRIA % — METANO %

TOTALE
1 mm
0,25 mm
0,125 mm
0,043 mm

Tutte le profondità sono riferite a T.R.

LOGS ELETTRICI

1a Registrazione
DIL-SLS a 250-1052
MSFL a 250-1052
LSS-CNL-GR a 250-1052
HST a 250-1052
EPT a 250-1052
VSS

2a Registrazione
CNL-GR a 150-1036

FANGO DI PERFORAZIONE

| Bentonitico | LS |
|---|---|
| d (kg/l) | m |
| 1,10 | 0 - 244 |
| 1,20-1,25 | 244 - 385 |
| 1,30-1,35 | 385 - 763 |
| 1,35 | 763 - 1052 |

PERFORAZIONE CON 7"

Eseguita con fucile 4" e carica con tipo Hyperjet

| m | Calpi |
|---|---|
| 1005,5-1010,5 | 13 |
| 980 - 981 | 13 |
| 946 - 948 | 13 |
| 934 - 935 | 13 |
| 930 - 931 | 13 |
| 925,5- 926,5 | 13 |
| 885 - 886 | 30 |
| 702 - 703 | 312 |
| 670 - 681 | 143 |
| 550 - 570 | 364 |

Perforazioni sotto pressione eseguite con fucile 2 1/8" Hyperjet

| m | calpi |
|---|---|
| 798 - 805 | 130 |
| 784,5- 786,5 | 30 |
| 530 - 570 | 364 |
| 457 - 474 | 321 |
| 435 - 440 | 65 |
| 350 - 370 | 260 |

PROVE DI CIRCOLAZIONE E ASSORBIMENTI

Nessuna

MANIFESTAZIONI

Registrate al gas cromatografo in continuo le seguenti manifestazioni:
da a 332 a a 600
tracce costanti di $C_1$
da a 600 a a 700
fondo di gas $C_1$ tra 0,06 e 0,08%
Non gas 0,30 $C_1$ a a 914, da tale quota a T.R. non si sono verificate altre manifestazioni.

PROVE DI STRATO IN FORO TUBATO 6 7"

DST n. 1
Tra a 926,5 - 1010,5
Risultato: debole erogazione di $C_1$

Pressioni a a 920 :
IHP 122,5 kg/cm²
IFP 8,3 "
FFP 8,4 "
FCIP 80,5 "
Sempre :
FFP 8,7 "
FFP 14,4 "
FCIP 78,7 "
Erogazione 6 1/8"
Q = 2400 Sm/g
IFP -
FFP 46,5
FCIP 64,2
FHP 132,0

DST n. 2
Tra a 980 - 1010,5
Risultato: debole erogazione di $C_1$

Pressioni a a 980
IHP 128,5 kg/cm²
IFP 7,4 "
FFP 7,4 "
FCIP 91,0 "
1a Erogazione
IFP 8,8 "
FFP 11,6 "
FCIP 88,6 "
2a Erogazione
IFP 8,1 "
FFP 12,1 "
FCIP 78,1 "

DST n. 3
Tra a 702 - 726
Risultato: debolissima erogazione di $C_1$

Pressioni a a 705
IHP 87,7 kg/cm²
IFP 7,3 "
FFP 7,5 "
FCIP 38,7 "
IFP 8,6 "
FFP 14,5 "
FCIP 68,2

DST n. 4
Tra a 670 - 681
Risultato: Erogazione di $C_1$

Pressioni a a 670
IHP 82,7 kg/cm²
IFP 8,6 "
FFP -
FCIP 64,5 "
Sempre :
IFP 16,2 kg/cm²
FFP 38,6 "
FCIP 63,9 "
1a Erogazione Q = 2100 Sm/g
IFP -
FFP 58,0 kg/cm²
FCIP 64,1 "
2a Erogazione Q = 3720 Sm/g
IFP -
FFP 53,6 kg/cm²
FCIP 63,9 "
3a Erogazione Q = 4100 Sm/g
IFP -
FFP 52,1 kg/cm²
FCIP 63,9 "

DST n. 5
Tra a 530 - 570
Risultato: Erogazione di $C_1$

Pressioni a a 550
IHP 65,3 kg/cm²
IFP 7,4 "
FFP -
FCIP 46,8 "
1a Erogazione
IFP 8,3 "
FFP 8,1 "
FCIP 41,0 "

DST n. 5 bis
Tra a 530 - 570
Risultato: Ripetizione del DST n. 5 dopo aver segnato sotto pressione, Test con riuscita a causa rottura del fucile Schlumberger.

DST n. 6
Tra a 435 - 474
Risultato: Erogazione di $C_1$

Pressioni a a 422
IHP 52,5 kg/cm²
IFP 12,3 "
FFP 12,3 "
FCIP 38,5 "
Erogazione Q = 2400 Sm/g
IFP 29,4 kg/cm²
FFP 18,8 "
FCIP 38,3 "

DST n. 7
Tra a 370 - 379
Risultato: Erogazione di $C_1$

Pressioni a a 341
IHP 42,0 kg/cm²
Erogazione Q = 1600 Sm/g
IFP -
FFP 24,3 kg/cm²
FCIP 38,5 "
Erogazione Q = 2400 Sm/g
IFP -
FFP 24,7 kg/cm²
FCIP 38,0 "

DST n. 7 bis
Tra a 330-379
Sempre: valutare la produttività dopo quantitativo non esatto
Risultato: Erogazione di $C_1$

Pressioni a a 389
IHP 42,9 kg/cm²
IFP 7,1 "
FFP 17,7 "
Erogazione Q = 2400 Sm/g
IFP 21,2 kg/cm²
FFP 21,2 "
FCIP 38,3 "

DST n. 8
Tra a 805 - 808
Risultato: Test con riuscita

DST n. 8 bis
Tra a 784,5 - 808
Risultato: Erogazione di $C_1$

Pressioni a a 756
IHP 91,0 kg/cm²
1a Erogazione Q = 2400 Sm/g
IFP 63,6 kg/cm²
FFP 63,8 "
FCIP 72,8 "
2a Erogazione Q = 4200 Sm/g
IFP 58,3 kg/cm²
FFP 58,3 "
FCIP 72,8 "
3a Erogazione Q=6200 Sm/g
IFP 43,9 kg/cm²
FFP 43,9 "
FCIP 72,8 "
FHP 91,0 "

RUBBIE DI VERTICALITÀ

| | | |
|---|---|---|
| 151 | 0° | 30° |
| 342 | 0° | |
| 371 | 0° | |
| 660 | 0° | |
| 828 | 1° | 45° |
| 983 | 1° | 25° |
| 1051 | 0° | 45° |

PRONDITÀ FINALE DI PERFORAZIONE m 1052 DA T.R.