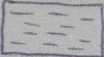
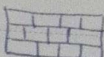
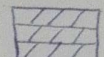
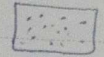
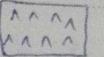


Subject: TA: well Log  
Date:

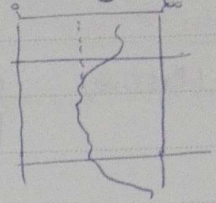
خود را فقط مشاهده داریم: Passive  
نرسیده گیرنده داریم: active

ساده است ↓

عمود را بر مبنای مقاومت و عموداً در scale نگاشته شده است.

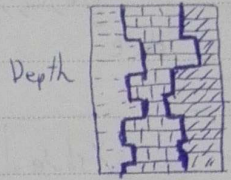
-  shale
-  calcite
-  Dolomite
-  Sandstone → مخرن با سستی
-  anidrite

اولین کار Zone پیدا است یعنی جفت من هم مثل را جدا کنیم



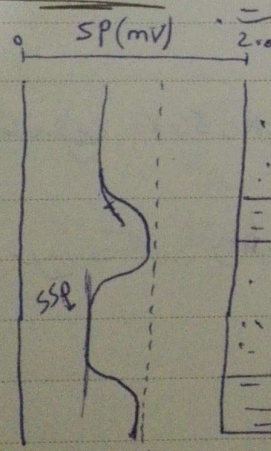
عموداً شروع لایه سنگ رسوبی: Cap rock است (سنگ رسوب)

هدف ← lithology, Saturation & Porosity v.s Depth



در اسمیتان هدف همکار کشیدن lithology است ← lithology

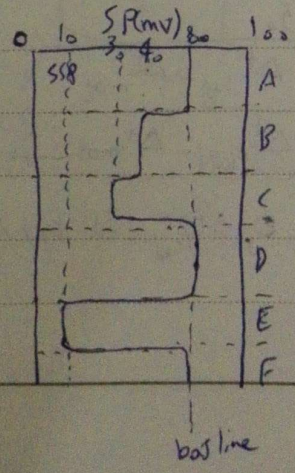
SP Log: (Passive) حالت Passive است یعنی نیاز به بر سر سینه نداریم فقط گیرنده است. سنگ رسوبی که آن shale است. هر چه از زیر در عمق می رویم سبکتر و خفیفتر shale است.



سازندگی تراوا  
گسل عموداً از آن سازندگی سنگ رسوبی دارد و در نتیجه از خفیفتر shale است  
مسطح - چپ منفرد می شوند.

SP نیز بیانگر است.  
در صورت SP نزدیکتر باشد به سنگ رسوبی Perforate کردن است.

خط پایه شاله shale



$$\% \text{ shale} = \frac{\text{انحراف از SSP}}{\text{SSP} - \text{shale Base line}}$$

	A	B	C	D	E	F
% shale	100	$\frac{3}{7} \times 100$	$\frac{2}{7} \times 100$	100	0	100

$$V_{\text{shale}} = \frac{\text{SSP} - \text{مقدار خوانده شده از SP}}{\text{SSP} - \text{مقدار خط پایه شاله}}$$

همان الی است ↑



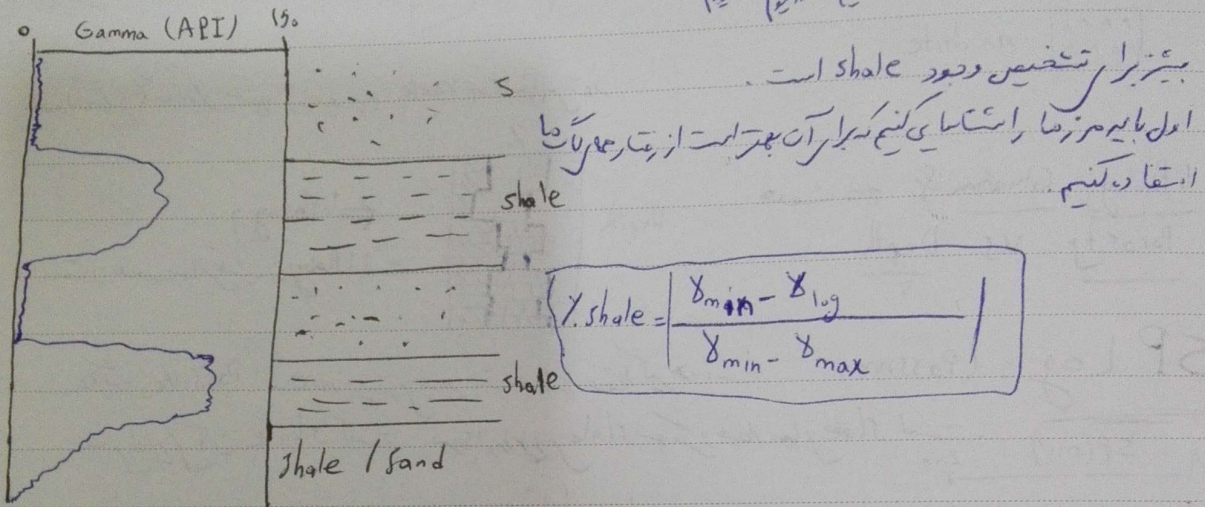
Subject: TA: Well Log  
Date:

علي كبري  
Eng. D.R.  
Ali kenna

عبد قلاوون  
D.R.

شبه صخره SP ← انما في شرج shale  
جدا برون مرز لايفها  
تخمين لايفي تكوا و انما در

Gamma Ray Log: (Passive)  $\left\{ \begin{array}{l} CGR (Th, k) \\ SGR (Th, U, k) \end{array} \right.$   
درتبع (انما) ترميم



خاصیت CGR, SGR در کربنات و آهک در عمیقتر متان / Sand =

Sonic Log: (Active)

$\Delta t (\mu s/ft)$	
200	Water (ok ppm) $T = \text{خامس}$
✓ 189	Water (100 kppm)
232	Oil
919	Gas (air)
600	Gas (HC)
✓ 55.5	Sand
✓ 43.5	dolomite
✓ 47.5	limestone (Calcite)
54	Casing

$\Delta t_{mat}$	$\Delta t_f$
S.S 55.5	Fresh 189
Lms 47.6	Salt 185
Dol 43.5	
Anhy 50	

Porosity بر حسب آهک

$$\phi_s = \frac{\Delta t_{lag} - \Delta t_{mat}}{\Delta t_{fluid} - \Delta t_{mat}}$$

matrix

$$\Delta t_{lag} = \phi_s \Delta t_{fluid} + (1 - \phi_s) \Delta t_{mat}$$

Handwritten notes and corrections:  $\Delta t_{mat}$  values 52.6, 43.5, 47.5 are written near the corresponding rows in the table.

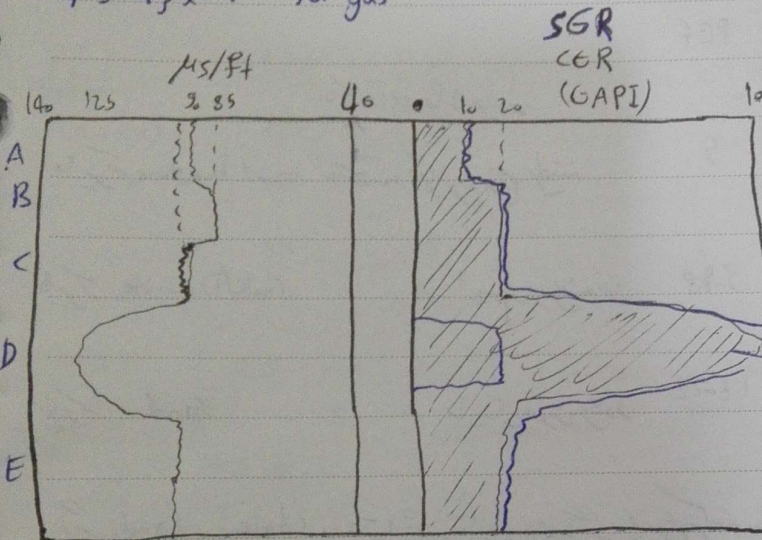


Subject:  
Date:

if  $\Delta t > 100$   $\xrightarrow{\text{تصحیح دریا}} c_p = \frac{\Delta t_{sh} C}{100}$   $0.8 < C < 1.2$

$$\Rightarrow \phi_s = \frac{\Delta t_{log} - \Delta t_{mat}}{\Delta t_{fluid} - \Delta t_{mat}} \times \frac{1}{c_p} - V_{sh} \frac{\Delta t_{sh} - \Delta t_{mat}}{\Delta t_{fluid} - \Delta t_{mat}}$$

$\phi = \phi_s \times 0.9$  For oil  
 $\phi = \phi_s \times 0.7$  For gas



آب در سنگ رسوبی  
در سنگ رسوبی با  $\Delta t$  زیاد  
در سنگ رسوبی با  $\Delta t$  زیاد  
در سنگ رسوبی با  $\Delta t$  زیاد

Zone B:  $\phi = \frac{\Delta t_{log} - \Delta t_{mat}}{\Delta t_{fluid} - \Delta t_{mat}} \times \frac{1}{c_p} - \left( \frac{\Delta t_{log} - \Delta t_{min}}{\Delta t_{max} - \Delta t_{min}} \right) \frac{\Delta t_{sh} - \Delta t_{mat}}{\Delta t_{fluid} - \Delta t_{mat}}$

$$\phi = \frac{85 - 55.5}{189 - 55.5} \times \frac{1}{1.25} - \left( \frac{20 - 10}{100 - 10} \right) \frac{125 - 55.5}{189 - 55.5} = 0.18 - 0.6 = 0.12$$

$c_p = 1$  from CGR

منطقه CGR، ابراز صواب = استقامت

از این رابطه می توان استقامت کرد چون در این سنگ رسوبی است و تخلخل اصیت زیاد ندارد

\* از این رابطه می توان استقامت کرد چون در این سنگ رسوبی است و تخلخل اصیت زیاد ندارد  
Neutron log می گیریم و با این لات می توانیم استقامت را پیدا کنیم  
تفاوت دات = Fracture داریم



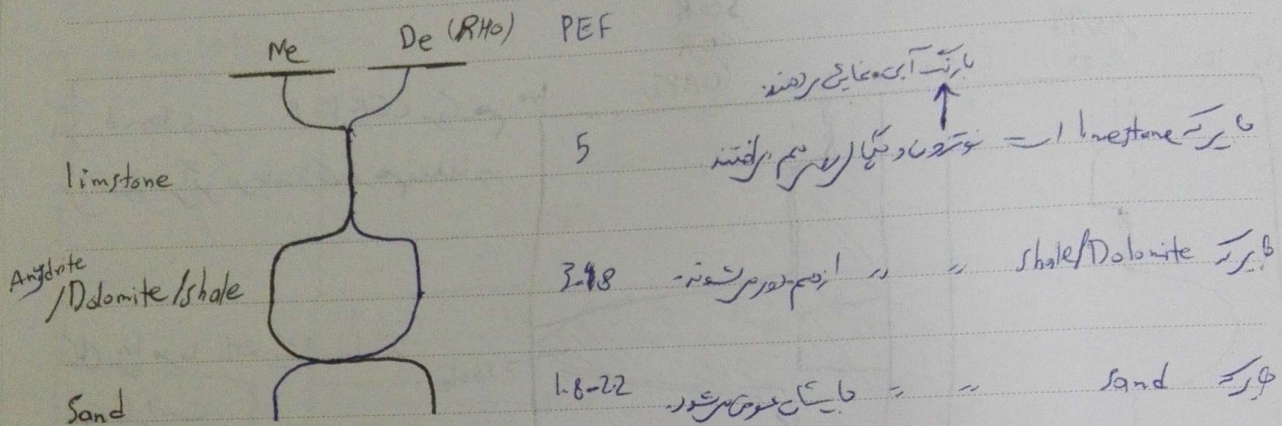
PEFZ log: (active)

RHO log:  $\rho_{log}$  (مقیاس)

TNPH log:  $(0.45 - 0.15)$  Volume/volume

برای لایه های دیواره چاه در نزدیکی لایه های نفتی می توان استفاده کرد

MDRA log: (Correction)



اگر Sand, shale را با هم در نظر بگیریم و فرض کنیم که در De, Ne در نزدیکی هم هستند و Limestone را جدا کرده و بر اساس آن تغییرات در PEF ایجاد می کنند.

نفتی در لایه های دیگر وجود داشته باشد یا نه آن را نباید در نظر بگیریم.

هر چه در نزدیکی نفتی و خوانی Parosity است.

$$\Phi = \frac{V}{V} (log)$$

$$\Phi_N = \Phi_{lim}$$

$$0.06 + \Phi_N = \Phi_{sand}$$

$$\Phi_N - 0.04 = \Phi_{Dol}$$

→ لایه های Limestone با نفتی و متعلق به لایه های

آهنی Sand با نفتی و متعلق به لایه های غیر نفتی



Subject:

Year:

Month:

Date: ( )

$$\phi = \frac{\rho_{matrix} - \rho_{log}}{\rho_{matrix} - \rho_f}$$

چگالی:  $\rho_p = 1.1 \text{ g/cm}^3$   
 $\rho_{sand} = 2.65$  (RHO)  
 $\rho_{limestone} = 2.71$  (1.95-2.95)  
 $\rho_{dolomite} = 2.87$   
 $\rho_{matrix} = 3$

PEF  
 (0-20)  
 $PEF_{sand} = 1.8 - 2.1$   
 $PEF_{dolomite} = 3.8$   
 $PEF_{limestone} = 5$   
 $PEF_{Anhydrite} = 5$

shale مجموع ذراتی است و شفاف و بزرگی هر آن  
 بسیار صفت است و غیر قابل پخش شدن است

HDRA (-0.1 - 0.9)  $\text{g/cm}^3$

اگر از 0.5 بیشتر شده داخل مایعات است و اگر از 0.1 بیشتر شده کلاً دارد را و لیس کنید  
 washout

TRAP  
 از پرتاب مویز  
 از پرتاب RHO

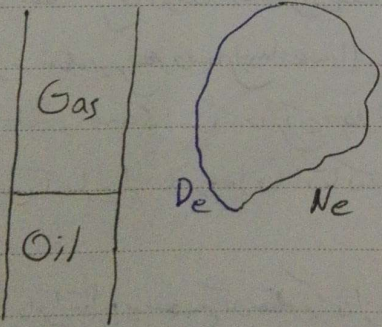
if  $\phi_N > \phi_D$

$$\phi_t = \frac{\phi_D + \phi_N}{2}$$

if  $\phi_N < \phi_D$

$$\phi_t = \sqrt{\frac{\phi_D^2 + \phi_N^2}{2}}$$

دقیق ترین  $\phi$  است  
 راسر Sonic، حداقل لوله را منقطع کرده



هر جا تقاطع مویزها نرگاز است

$\phi_{sonic}$  همیشه کمتر از  $\phi_{De} > \phi_{Ne}$  است



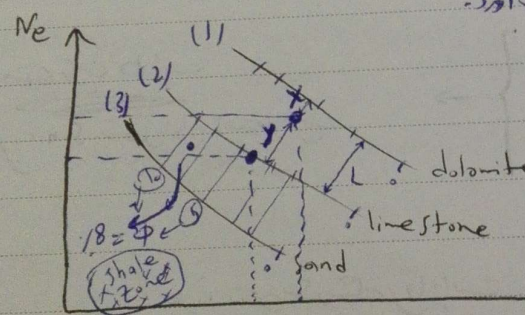
روشن اسکان دلاں: 1- زون بند 2- جدول 3- اسکان

output			input					depth	#
lith.	Vsh	$\phi$	$\gamma$	$N_e$	$\rho$	st			
							3700-3705	1	ابتداءً اعتبار سے اس زون کو لیتھو لوجی کے لحاظ سے (بڑے حصے میں) ریت (بڑے حصے میں ریت)
								2	
								3	

For Zone 1:  
 Calculations

یہی جدول مقادیر اس کے لیے Zone پرست کر رہے ہیں  
 تا اس حد تک کہ روش دل رہے ہیں  
 یا اس کے لیے اس کے لیے Sand ایک زون ہے کہ لimestone ایک زون ہے

Cross plot



روشن دیکھ کر اس کے لیے phi پرست کر رہے ہیں litholog  
 یا اس کے لیے Zone ایک نقطہ ہے اس کے لیے یہ بہت آسان ہے

یا اس کے لیے Ne پرست کر رہے ہیں اس کے لیے یہ بہت آسان ہے  
 کہ اس کے لیے اس کے لیے اس کے لیے اس کے لیے  
 اس کے لیے اس کے لیے اس کے لیے اس کے لیے  
 اس کے لیے اس کے لیے اس کے لیے اس کے لیے

$$V_{\text{limestone}} = \frac{X}{L}$$

$$V_{\text{dolomite}} = \frac{Y}{L}$$

اس کے لیے یہ بہت آسان ہے اس کے لیے اس کے لیے اس کے لیے  
 اس کے لیے اس کے لیے اس کے لیے اس کے لیے

اس کے لیے اس کے لیے اس کے لیے اس کے لیے  
 اس کے لیے اس کے لیے اس کے لیے اس کے لیے

اس کے لیے اس کے لیے اس کے لیے اس کے لیے



100 R<sub>LD</sub>  
 200 R<sub>LD</sub>  
 2000 R<sub>LD</sub>

### Resistivity Log:

هر چه Salinity بیشتر باشد مقاومت الکتریکی کمتر است  
 در وجود میدان مغناطیسی مقاومت الکتریکی برابر است

High deep resis. : - Hydro carbons  
 - Tight streaks (low porosity)

Low deep resis. : - shale  
 - wet sand

Separation between resistivities means : - The formation fluid is different from the drilling fluid  
 - The formation is permeable to the drilling fluid

آب شور در Low deep : - آب شیرین در high deep : - آب شور در high deep : - آب شیرین در Low deep

### Tornado chart:

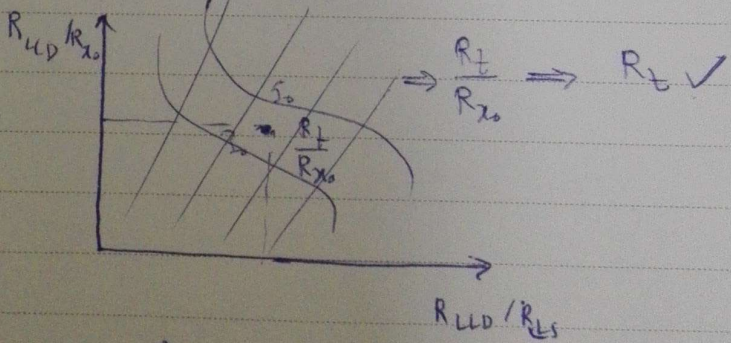
if we don't have R<sub>w</sub>

R<sub>w</sub> = 0.04 for salt water (16/4)

$$R_t = \frac{F R_w}{S_w^2} \rightarrow S_w \checkmark$$

مقاومت الکتریکی در آب شور

R<sub>LLD</sub> / R<sub>LS</sub> V.S. R<sub>LD</sub> / R<sub>LS</sub>



For carbonate:  $F = \frac{1}{\phi^2}$

For consolidated sandstone:  $F = \frac{0.8}{\phi^2}$

For unconsolidated sandstone:  $F = \frac{0.62}{\phi^{2.15}}$

اگر  $S_w > 1$  یا  $S_w = 1$  در نظر بگیرید