

تحليل الضغوط الكمونية لتكوين الزير من أبار مختارة في حقل نهرين عمر جنوبي العراق

رسالة مقدمة إلى

مجلس كلية العلوم – جامعة البصرة
وهي جزء من متطلبات نيل درجة ماجستير علوم في
علم الأرض (جيولوجيا النفط)

من قبل

سارة عباس ظاهر الكناني

بكلوريوس علوم (2008 – 2007)

بإشراف

أ.م. د. موفق فاضل جبر الشهوان

شوال/1432 1 أيلول هـ/2011م

بِسْمِ اللَّهِ الرَّحْمَنِ الرَّحِيمِ

﴿أَقْرَأْ بِاسْمِ رَبِّكَ الَّذِي خَلَقَ * خَلَقَ الْإِنْسَانَ مِنْ عَلَقٍ * اقْرَأْ وَرَبُّكَ الْأَكْرَمُ *

الَّذِي عَلَّمَ بِالْقَلَمِ * عَلَّمَ الْإِنْسَانَ مَا لَمْ يَعْلَمْ﴾ *

﴿سورة العلق﴾

بِسْمِ اللَّهِ الرَّحْمَنِ الرَّحِيمِ

توصية المشرف

أشهد أن إعداد هذه الرسالة الموسومة (تحليل الضغوط المكمنية لتكوين الزبير من آبار مختارة في حقل نهر بن عمر جنوبي العراق) لطالبة الدراسات العليا/ ماجستير (سارة عباس ظاهر الكناني) قد جرى تحت إشرافي في قسم علم الأرض كلية العلوم / جامعة البصرة وهي جزء من متطلبات نيل شهادة الماجستير في علوم الأرض (تخصص جيولوجيا نفط ومكامن).

التوقيع :

أسم المشرف: د.موفق فاضل الشهبان

المرتبة العلمية: أستاذ مساعد

العنوان: جامعة البصرة / كلية العلوم/ قسم علم الأرض

التاريخ: / / ٢٠١١

توصية رئيس القسم

بناءً على التوصيات المتوفرة، أرشح هذه الدراسة للمناقشة.

التوقيع:

الاسم: د.بدر نعمة البدران

المرتبة العلمية: أستاذ

العنوان: جامعة البصرة / كلية العلوم/ قسم علم الأرض

التاريخ: / / ٢٠١١.

مولت هذه الدراسة من قبل

شركة نفط الجنوب

بموجب العقد المرقم 4 / ب / 2010 بتاريخ 30 / 12 / 2009

المبرم بين الشركة

وكلية العلوم / جامعة البصرة

وان جميع حقوق البحث ملك الشركة

الإهداء

إلى معلمي الأول الذي ألهمني حب المعرفة ولم يتوان عن الدعم والتشجيع والذي
إلى من تعجز أمام عطائها الكلمات والدتي
والى إخوتي وأحبيتي

أهدي ثمرة جهدي

سامرة

شكر وتقدير

بحمد الله الذي لما توحيد بالأبد والأزل والصلاة والسلام على خير خلق الله المصطفى محمد وعلى اله الطيبين الطاهرين .

وأنا انهي عملي المتواضع بعونه وتوفيقه تعالى يسرني أن أتوجه بالشكر لعمادة كلية العلوم ورئاسة قسم علم الأرض لتذليلهم العقبات إمام انجاز الدراسة، كما أتوجه بالشكر الجزيل إلى الأستاذ المشرف الدكتور موفق فاضل الشهوان لتوجيهاته السديدة لي طيلة فترة البحث وأشرافه على الدراسة، كما يدعوني واجب العرفان بالجميل والفضل أن أقدم امتثاني للدكتور عبد الله عبد الحسن (ر. جيولوجيين أقدم)/ شركة نفط الجنوب لجهوده المثمرة، كما اتوجه بالشكر إلى إدارة الدراسات العليا في كلية العلوم والسيدة أمل مسؤولة الدراسات العليا لتسهيلاتها الإدارية.

كما أشكر أساتذتي في علم الأرض (السيد علاء محسن عطيه، والسيد فهد منصور صقر، والسيد رافد عبد الحسن والآنسة أمنة مال الله حنظل) لما أبدوه من تعاون وروح المساعدة، ولا أنسى أن اثني على الجهود المبذولة للأستاذ الفاضل عبد الحسين نعمة (المنسق العلمي للبحث) لرحابة صدره وتعاونه المثمر طيلة فترة البحث، كما أقدم شكري إلى شركة نفط الجنوب لأجراء الدراسة بوصفها تعاقدًا علمياً وأقدم الشكر الموصول للسيد خالد جمعة ولكل العاملين في هيئة الحقول قسم المكامن لتوفيرهم المتطلبات اللازمة لإنجاز البحث. كما يسعدني أن أقدم شكري وامتناني إلى الآنسة سورة طالب خزعل في قسم الدراسات الجيولوجية لتعاونها وتوفيرها لمستلزمات البحث.

وكل الشكر لزملائي في الدراسات العليا (عمر سمير، يوسف محمد، هدى فنوش، إسراء عبد الأمير وعذراء كاظم) لروح المساعدة والدعم المعنوي ولكل من ساهم في إغناء هذه الدراسة لكم مني وافر الشكر والتقدير .

سارة عباس

المحتويات

الصفحة	الموضوع	التسلسل
الفصل الأول		
المقدمة		
1	تمهيد	1-1
1	أهداف الدراسة	2-1
1	طرائق البحث	3-1
2	منطقة الدراسة	4-1
4-9	الوضع الجيولوجي	5-1
4	الوضع التكتوني والتركيبى	1-5-1
9	الوضع الطباقى	2-5-1
11	الدراسات السابقة	6-1
الفصل الثانى		
الحسابات البتروفيزيائية		
13	تمهيد	1-2
13	حسابات المعاملات البتروفيزيائية	2-2
13	حساب المسامية	1-2-2
18	حساب التشبع المائى	2-2-2
19	حساب معامل التكوين	1-2-2-2
19	مقاومية التكوين	2-2-2-2
22	حجم السجيل	3-2
26	حساب الحجم الكلى وحركية الهيدروكربونات	4-2
الفصل الثالث		
الصخارية المكمنية		
30	تمهيد	1-3
30	الوحدات الصخارية	2-3
40	الوحدات المكمنية	3-3

الفصل الرابع		
45	تمهيد	1-4
45	الثقل الفوقي	2-4
50	ضغط التكوين	3-4
52-61	الضغوط غير الاعتيادية	4-4
52	الضغوط الفائقة	1-4-4
53	أسباب نشوء الضغوط الفائقة	1-1-4-4
55	الضغوط المنخفضة	2-4-4
62	حساب ضغط المائع	5-4
71	حساب ضغط التكسير	6-4
الفصل الخامس		
الاستنتاجات والتوصيات		
76	الاستنتاجات	1-5
77	التوصيات	2-5
المصادر		
78-79	المصادر العربية	
80-83	المصادر الأجنبية	
الملاحق		
قيم المجسات المقروءة والحسابات البتروفيزيائية المحسوبة لأبار الدراسة		الملحق رقم (1)
تدرج ضغط التحميل مع العمق لأبار الدراسة		الملحق رقم (2)
تدرج الضغط المكمني وضغط التكسير لأبار الدراسة		الملحق رقم (3)

قائمة الأشكال

الرقم	عنوان الشكل	الصفحة
1-1	خريطة منطقة الدراسة	3
2-1	خريطة زلزالية للحقول الجنوبية	5
3-1	خريطة تركيبية لأعلى الوحدة F لتكوين الزبير - حقل نهر بن عمر موضحاً عليه مواقع الآبار والفوالق	6
4-1	خريطة تبين تقسيمات العراق التكتونية	7
5-1	الموديل التركيبي والتكتوني لتطور تركيب نهر بن عمر	8
6-1	مقطع طباق صخاري لحقل نهر بن عمر	10
1-2	المسامية الكلية والثانوية لتكوين الزبير في آبار الدراسة	17
2-2	مخطط يبين كيفية حساب مقاومة التكوين	21
3-2	الحجم السجلي لتكوين الزبير في آبار الدراسة	24
4-2	التشبع المائي والهيدروكربوني لتكوين الزبير في آبار الدراسة	25
5-2	حجم الماء الكلي للنطاقين الملوث وغير الملوث لتكوين في آبار الدراسة	27
6-2	التشبع النفطي القابل للحركة والفضالة النفطية لتكوين الزبير في آبار الدراسة	29
1-3	حدود الوحدات الصخرية لتكوين الزبير للبئر NR-7	31
2-3	مرتسمات (M-N) لتوضيح معدنية الطبقات السجيلية العليا لتكوين الزبير لآبار الدراسة	34
3-3	مرتسمات $(\phi_N - \rho_b)$ لتوضيح صخرية الطبقات السجيلية والكلسية العليا لتكوين الزبير لآبار الدراسة	35
4-3	مرتسمات (M-N) لتوضيح معدنية الطبقات الرملية العليا لتكوين الزبير لآبار الدراسة	36
5-3	مرتسمات $(\phi_N - \rho_b)$ لتوضيح صخرية الطبقات الرملية العليا لتكوين الزبير لآبار الدراسة	37
1-4	الضغوط المختلفة والمؤثرة على جوانب البئر	46
2-4	تدرج ضغط التحميل مع العمق للبئر NR-7	48
3-4	تدرج ضغط التحميل مع العمق للبئر NR-9	49
4-4	تدرج ضغط التحميل مع العمق للبئر NR-10	49
5-4	تدرج ضغط التحميل مع العمق للبئر NR-12	50

56	تأثير مستوى المياه على ظهور أنطقة الضغط المنخفض	6-4
58	سلوك المجسات البئرية لمكنم الزبير للبئر NR-7	7-4
59	سلوك المجسات البئرية لمكنم الزبير للبئر NR- 9	8-4
60	سلوك المجسات البئرية لمكنم الزبير للبئر NR- 10	9-4
61	سلوك المجسات البئرية لمكنم الزبير للبئر NR-12	10-4
63	منحني التدرج الهايدروستاتيكي مع قيم مقاومة طبقات السجيل لبئر NR-7	11-4
65	تدرج الضغط المكنمي والتشقي مع العمق للبئر NR-7	12-4
65	تدرج الضغط المكنمي والتشقي مع العمق للبئر NR-9	13-4
66	تدرج الضغط المكنمي والتشقي مع العمق للبئر NR-10	14-4
66	تدرج الضغط المكنمي والتشقي مع العمق للبئر NR-12	15-4
67	خريطة تبين توزيع تدرج الضغط المكنمي لطبقات السجيل العليا	16-4
68	خريطة تركيبية لتوزيع الضغوط المكنمية لطبقات السجيل الوسطى	17-4
69	خريطة تركيبية لتوزيع الضغوط المكنمية للطبقة السجيلية G	18-4
70	خريطة تركيبية لتوزيع الضغوط المكنمية لطبقات السجيل السفلى	19-4
72	خريطة تركيبية لتوزيع الضغوط التشقية لطبقات السجيل العليا	20-4
73	خريطة تركيبية لتوزيع الضغوط التشقية لطبقات السجيل الوسطى	21-4
74	خريطة تركيبية لتوزيع الضغوط التشقية لطبقة السجيل G	22-4
75	خريطة تركيبية لتوزيع الضغوط التشقية لطبقات السجيل السفلى	23-4

قائمة الجداول

الرقم	الجدول	الصفحة
1-3	أعماق وسماكات الوحدات الصخرية لتكوين الزبير في حقل نهر بن عمر في آبار الدراسة	40
2-3	نتائج التحاليل البتروفيزيائية من المجسات البئرية للوحدة E لآبار الدراسة	41
3-3	نتائج التحاليل البتروفيزيائية من المجسات البئرية للوحدة F لآبار الدراسة	42
4-3	نتائج التحاليل البتروفيزيائية من المجسات البئرية للوحدة H لآبار الدراسة	43
5-3	نتائج التحاليل البتروفيزيائية من المجسات البئرية للوحدة N لآبار الدراسة	44
6-3	نتائج التحاليل البتروفيزيائية من المجسات البئرية للوحدة OP لآبار الدراسة	44

الفصل الأول

المقدمة

INTRODUCTION

الفصل الأول

المقدمة

1-1: تمهيد (Preface)

مع التزايد والتطور السريع الحاصل في الحياة الاقتصادية والصناعية والحاجة الكبيرة إلى مصادر الطاقة لاسيما الطاقة البترولية لاستخداماتها الواسعة في مختلف المجالات، شكل النفط الأهمية الكبرى لكونه من أهم وسائل الحصول على الطاقة، آذ ازدادت الحاجة إلى حفر الآبار الأستكشافية التي بدورها تتطلب الحاجة إلى معرفة تباين وطبيعة توزيع الضغوط للموائع بهدف الإستفادة منها في تصميم برامج الحفر والتغلب على مشاكل الحفر المحتملة في عملية تحديد ضغوط موائع المكمن وأهميتها في الإنتاج.

2-1: أهداف الدراسة (Aims of study)

الهدف من الدراسة يتحدد بما يلي :

- ١- دراسة الخواص البتروفيزيائية لتكوين الزبير لأربعة آبار في حقل نهر بن عمر هي (9, NR-7, 10, 12) لغرض تقييم المكمن من حيث تحديد قيم المسامية بمختلف أنواعها والتشبع النفطي والمائي وحجم السجيل والنفط المتبقي والنفط القابل للحركة .
- 2- التقسيم الصخاري للمكمن وتحديد الوحدات المكمنية وخصائصها في هذه الآبار .
- 3- التعرف على أسباب وتباين طبيعة توزيع الضغوط للتكوين بمختلف أنواعها وتشمل ضغوط الموائع وضغط التحميل الفوقي والضغوط التشقية للإستفادة منها في تصميم برامج الحفر وتلافي الأضرار المحتملة من خلال الاعتماد على كثافة طين حفر تتناسب والضغط المكمني .

3-1: طرائق البحث (Methodology)

- 1- الأطلاع على التقارير الجيولوجية النهائية للآبار المختارة أعلاه ونتائج الدراسات الجيولوجية والمكمنية السابقة وبعض التقارير الداخلية، فضلاً عن الاطلاع على الرسائل المتعلقة بموضوع البحث.

2- استخدام المجسات المختلفة من خلال الاستعانة بسجلات الآبار المفتوحة (Open hole Logs) المتوافرة للآبار قيد الدراسة والمتضمنة بسجلات المقاومة (Resistivity Well Logs)، المجس الصوتي (Sonic Log) ومجس النيوترون والكثافة (FDC&CNL) ومجس أشعة كاما (Gamma Ray) ومجس الجهد التلقائي (Spontaneous Potential Log). حيث أستعين بهذه السجلات في تحديد الحدود الفاصلة بين الوحدات الطباقية العائدة إلى الممكن فضلاً عن الحسابات البتروفيزيائية للممكن.

3- قيم الفحوصات الإنتاجية والتحليل المختبرية للمسامية والنفاذية للباب المأخوذ من الآبار قيد الدراسة.

4- تحديد المعدنية والصخرية للآبار المدروسة من خلال استخدام مرتسمات تحديد المعدنية (M-N Plot) ومرتسمات الصخرية ($\rho_b - \rho_N$) المعدة من قبل شركة شلمبرجر.

5- استخدام برامج حاسوب عديدة والمتمثلة :

- Excel Program: أستخدم البرنامج في تبويب القيم المدخلة والمقروءة من سجلات الجس بهدف حساب كل من : المسامية الكلية والثانوية، حجم السجيل، معامل التكوين، قيم مقاومة مياه التكوين، قيم التشبع المائي والهيدروكربوني والنفط المتبقي والمتحرك. كما أستخدم البرنامج لغرض تمثيل وتبويب النتائج بالإشكال والمرتسمات للمعاملات المحسوبة أعلاه وتمثيلها مع العمق .

- Surfer Program : أستخدم في رسم الخرائط الكنتورية المختلفة (خرائط سماكة وتركيبية).

- Didger Program: أستخدم البرنامج في قراءة قيم منحنى المجس مع العمق ورسم الخرائط التابعة لمنطقة الدراسة.

4-1: منطقة الدراسة (Study Area)

يقع حقل نهر بن عمر في الجزء الجنوبي الشرقي من العراق بالقرب من قرية نهر بن عمر التي تبعد مسافة 20 كم شمال محافظة البصرة عند دائرة عرض (45° 30' N) خطي طول (45° 47' E) ويخترق نهر شط العرب الحقل ليقسمه إلى نصفين الشكل (1-1).

يبلغ عدد الآبار المخترقة للحقل 18 بئراً فضلاً عن العديد من الآبار الاستكشافية التي يجري حفرها حالياً، تسعة آبار منها فقط تخترق تكوين الزبير. أكتشف حقل نهر بن عمر لأول مره عام 1948 م وشوهدت التجمعات النفطية في كل من تكويني الفتحة ونهر بن عمر خلال حفر بئر (نهر بن

عمر-1) كما عثر على تجمعات نفطية في تكوين الزبير في عام 1958 م من خلال حفر بئر (نهر بن عمر-3) (حسني، 1980).



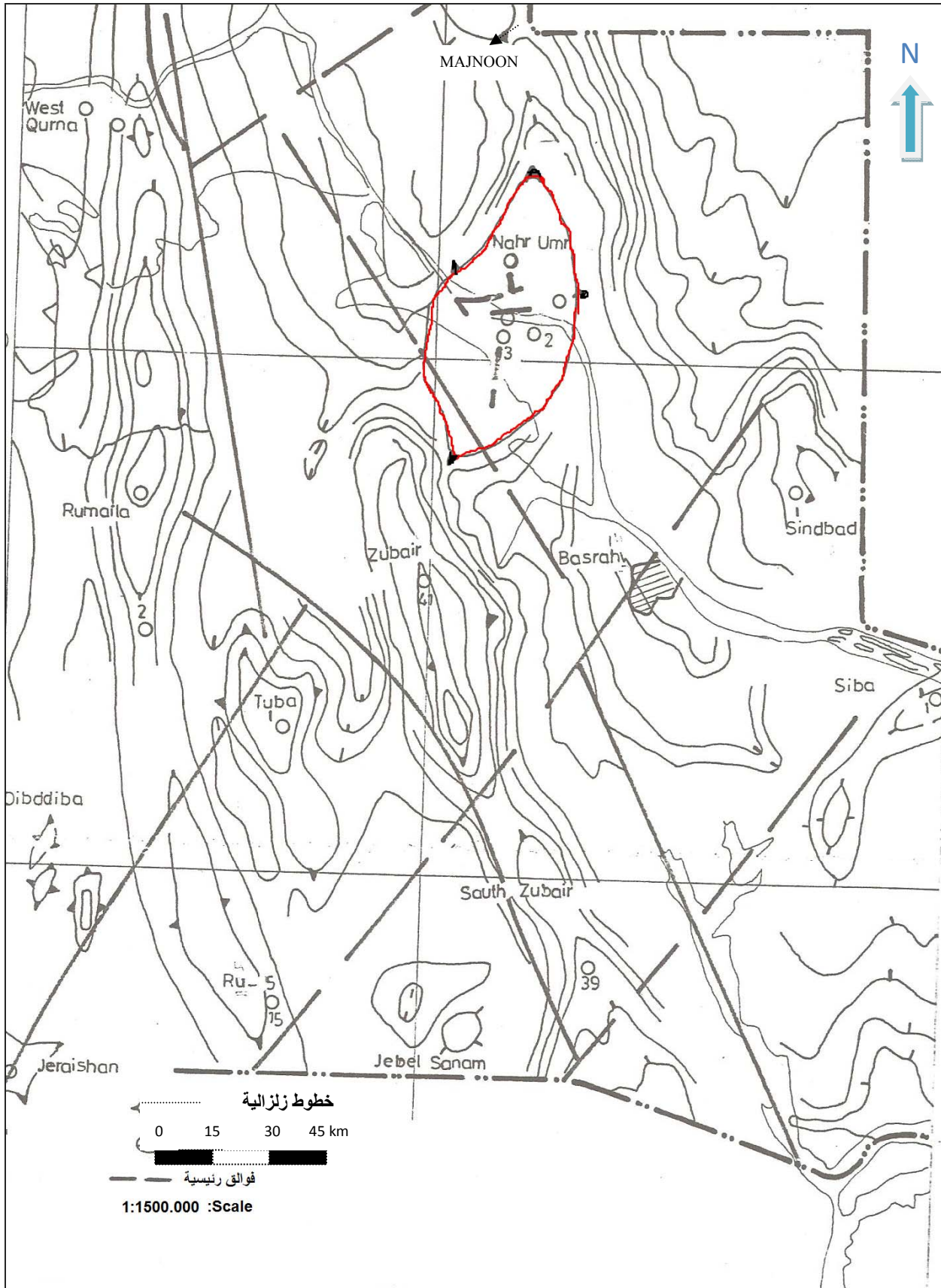
الشكل (1-1) يبين منطقة الدراسة محورة عن: (Braspetro, 1980)

5-1: الوضع الجيولوجي (Geologic setting)

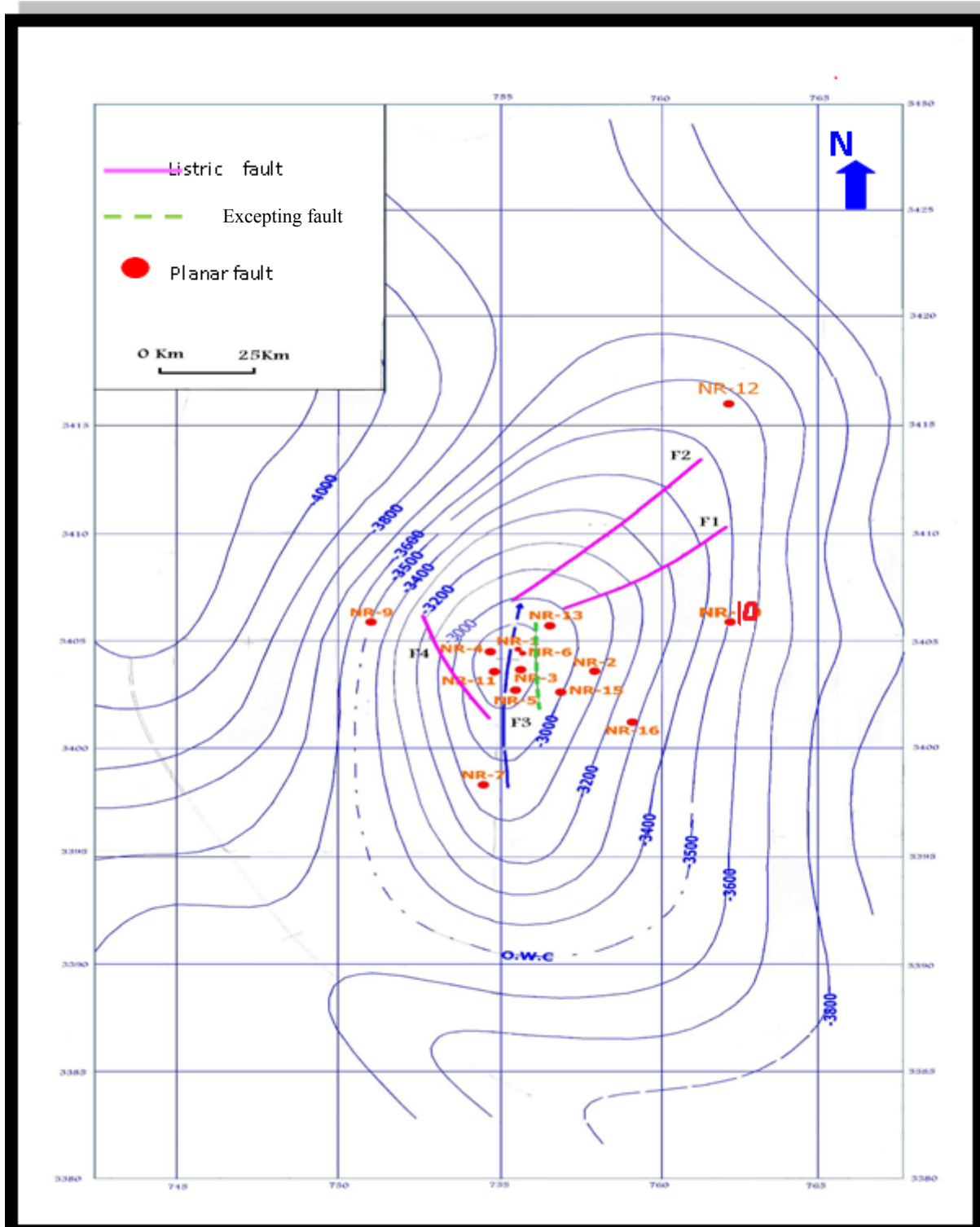
1-5-1 : الوضعان التكتوني والتركيبى Tectonic and Structural Setting

اعتماداً على تقسيمات (Buday, 1987) للوحدات التكتونية الرئيسة والمتمثلة بمنطقة الرصيفين المستقر وغير المستقر (stable and unstable shelf) والحوض الجيوسينكلايني (Geosynclinal basin)، فإن حقل نهر بن عمر يقع في منطقة الرصيف غير المستقر وبالتحديد في نطاق الزبير الثانوي (Zubair subzone) وهو النطاق الأكثر تعقيداً بين الوحدات الأخرى العائدة لنطاق وادي الرافدين أحد أنطقة الرصيف غير المستقر كما يبين في الشكل (4-1) .

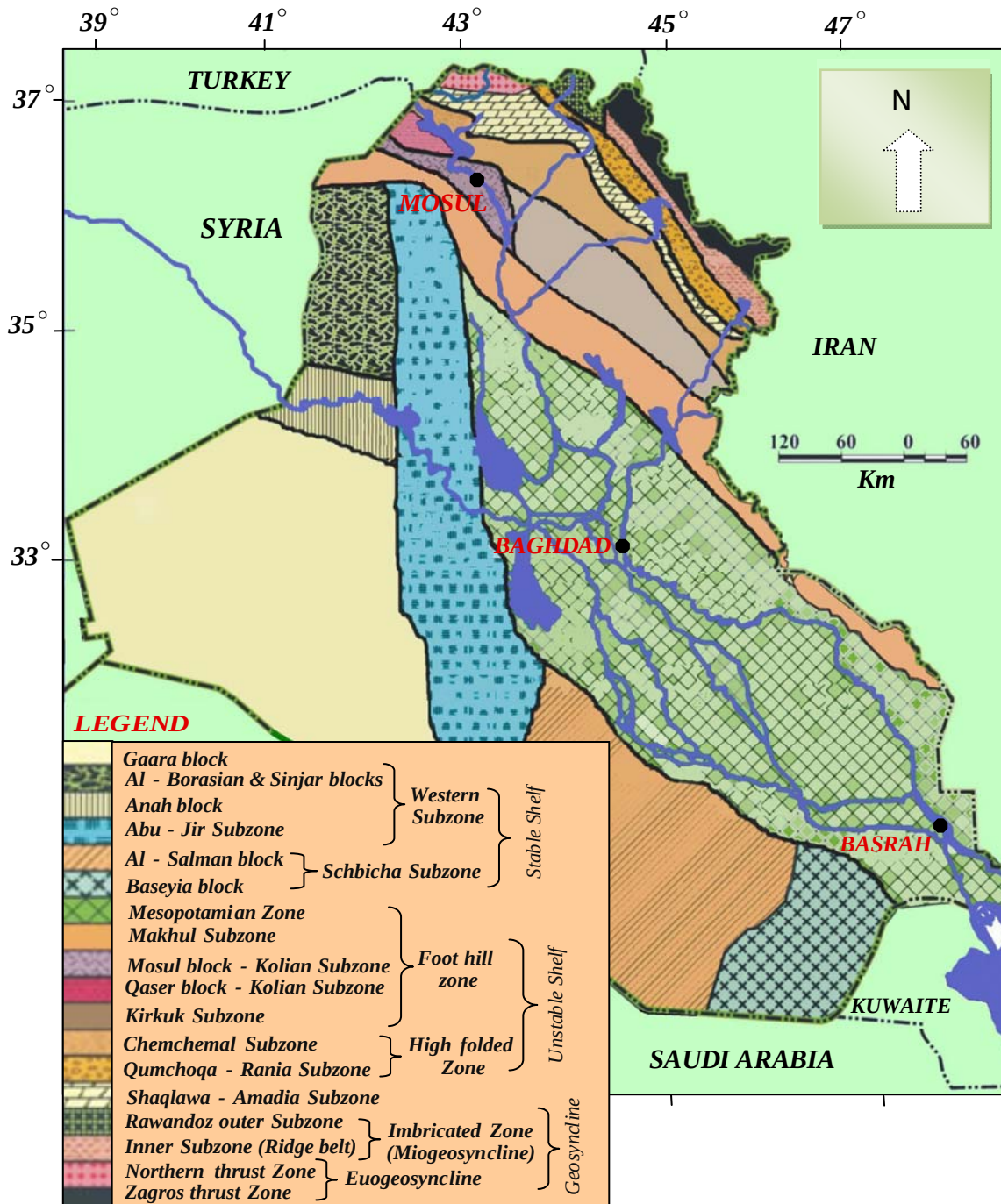
من الناحية التركيبية فإن حقل نهر بن عمر يمثل شكل تحديبي بيضوي، كما مبين في الشكل (2-1)، يبلغ طوله حوالي 32 كم وعرضه حوالي 17 كم، إذ يقع إلى الشمال منه حقل مجنون وإلى الجنوب منه حقل الزبير، والحقل ذو محور متعرج بشكل صورة مرآة لحرف (S) بالإنكليزية إذ يبدأ من الجنوب باتجاه شمال شرق - جنوب غرب ويميل باتجاه حقل مجنون ليصبح ذا اتجاه شمال-جنوب ثم يميل تدريجياً نحو الغرب (حسني، 1980)، ويكون ميل الجزء الشمالي من التركيب عند مستوى تكوين الزبير حوالي 2° وجزءه الجنوبي حوالي 3.5° تحتوي قمة تركيب نهر بن عمر على عدد من الفوالق الاعتيادية التي تقع بين النمطين الشعاعي والمتوازي وهي ذات ميول عالية تصل إلى حوالي 65° وبإزاحات كبيرة، إذ تخترق هذه الفوالق الوحدات الصخرية المكونة لتكوين الزبير كما مبين في الشكل (3-1)، وهنالك فوالق برمية الشكل تبلغ اقل من 50 متراً طولاً والتي اكتشفت بواسطة البيانات الجيوفيزيائية المختلفة، إذ تقع هذه الفوالق بالقرب من الهامة وعلى الجناح الشرقي من التركيب (Braspetro, 1981)، كما أوضحت المسوحات الزلزالية التفصيلية التي أجريت خلال عام 1978 م إن محور التركيب متغير الاتجاهات من شمال-جنوب إلى شمال شرق - جنوب غرب (العبيدي، 1996).



الشكل (2-1) خريطة زلزالية للحقول الجنوبية عن: (Ditmar et al, 1979)



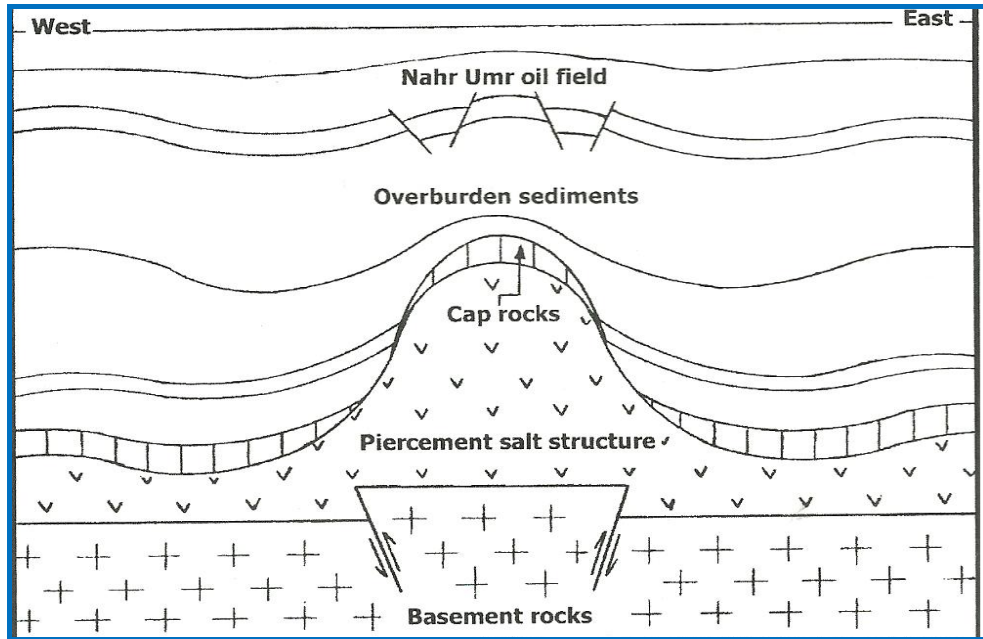
الشكل (3-1) خريطة تركيبية لأعلى الوحدة F لتكوين الزبير - حقل نهر بن عمر موضحاً عليها مواقع الآبار والفوالق محورة عن: (Braspetro, 1980)



شكل (4-1) خريطة تبين تقسيمات العراق التكتونية محورة عن: (Al-Kadhimi et al., 1996)

كما يلاحظ أن نمط توزيع الفوالق في حقل نهر بن عمر من نوع الفوالق الذي يترافق مع التراكيب التحديدية المتكونة نتيجة قوى شاقولية، مصدر هذه القوى الشاقولية هو تضافر كل من اندفاع صخور القاعدة وصعود أملاح الانفراكامبيري الموجودة أسفل حقل نهر بن عمر على شكل تركيب ملحي اختراقي، أذ بدأ تكون هذا التركيب الملحي الأختراقي في العصر الكريتاسي على شكل وسادة ملحية نتيجة تضافر عاملين: الأول يتمثل بميكانيكية انعكاس الكثافة الناتجة عن زيادة سماكة العمود الطباقى فوق طبقة الملح المصدرية والثاني هو نتيجة أندفاع صخور القاعدة الناتجة من حصول انقلاب جيوديناميكي من حالة الشد إلى حالة الأنضغاط ومن ثم تحول تراكيب المنخسفات (Grabens) إلى السروج (Horsts) و ثم تحول الوسادة الملحية إلى تركيب أختراقي أستطاع أن يخترق جزءاً من التتابعات الطباقية العائدة للباليزوك ليصل تأثيره إلى تتابعات الميسوزوك وبعض تتابعات السينوزوك التي تسببت بحدوث طي للتتابعات الطباقية لحقل نهر بن عمر (Billings, 1972) في المطوري، 2007)، الشكل (5-1).

يساهم أندفاع صخور القاعدة في تحفيز الملح على الصعود وتكوين تراكيب ملحية تختلف في سرعة نموها ونضوجها تبعاً لمقدار هذا التأثير، فكما هو واضح في قبة جبل سنام إذ استطاعت أن تتطور إلى سداة ملحية لتصل إلى السطح بينما بقية التراكيب قد أكتفت بقباب ملحية تحت سطحية كما في الحقل المدروس نهر بن عمر (المطوري، 2002).



الشكل (5-1) الموديل التركيبي والتكتوني لتطور تركيب نهر بن عمر عن: (المطوري، 2007)

2-5-1: الوضع الطباقى (Stratigraphical Setting)

يعد تكوين الزبير أحد المستودعات الرئيسة للنفط والغاز في حقول جنوب ووسط العراق، إذ يمتد هذا التكوين من الجنوب الغربي إلى الشمال الشرقي والذي يحده من الأعلى تكوين الشعيبية ومن الأسفل تكوين الرطاوي (السياب وآخرون، 1982). كما يبين الشكل (1-6) مقطع طباقى صخاري للمنطقة الجنوبية.

يتكون تكوين الزبير طباقياً من صخور رملية وسجيلية كوحداث متعاقبة تتخللها صخور كلسية ضئيلة السمك، قسم التكوين إلى 15 وحدة صخرية حسب الترتيب من الأعلى إلى الأسفل (بأتجاه الحفر) والتي تأخذ التسميات التالية (AB-CD-E-F-G-H-I-J-K-L-M-N-O-P-Q)، متضمنة ست وحدات مكمنية وهي (E - F - H - N- O -P) في حين تعد بقية الوحدات كأنطقة غطاء ثانوية حسب تقسيم (Al-Siddiki, 1978)، أما بالنسبة لتقسيمات (Braspetro, 1980) فقد عملت على دمج الوحدتين المكمنيتين (O, P) معاً .

يصل معدل سماكة التكوين حوالي 287 متراً في حقل الدراسة، ويلاحظ من خلال الآبار المحفورة والمعلومات المتوافرة أن سماكة التكوين تزداد عند أطراف الحقل عنه في وسطه. يحدد أعلى التكوين ببداية الطبقات السجيلية التي تلي الصخور الكربونائيتية لتكوين الشعيبية أما أسفل التكوين فيحدد ببداية الصخور الكربونائيتية لتكوين الرطاوي .

أشار الباحث (Al-Husseni, 2000) إلى أن لتكوين الزبير مكافئاً له في كل من إيران يدعى تكوين الكادوان (Gadawan) ، كما يتغاير نحو الجنوب ليكافئ تكوين البياض في العربية السعودية وبأتجاه الجنوب الشرقي ليكافئ تكوين الهوار والرطاوي في قطر.

AGE			Time (Ma)	ROCK UNIT	LITH.	AP
TERTIARY	Pliocene			Dibdibba		AP11
	Miocene	Upper	10.2	Fatha		
		Middle	16.2	Ghar		
		Lower	25.2	Dammam		AP10
	Eocene	Upper and Middle	36.0	Rus		
		Lower	49.0	Umm Er-radhumma		
	Paleocene	Upper and Middle	54.0	Tayarat		
			62.5	Shiranish		
	CRETACEOUS	Upper	66.5	Hartha		AP9
			74.0	Sadi		
			78.5	Tanuma-Khasib		
			84.0	Mishrif		
			88.0	Rumaila		AP8
		Lower	89.0-90.0	Ahmadi		
			91.5	Mauddud		
			94.0	Nahr Umr		
			95.0	Shuaiba		
			96.0	Zubair		
	JURASSIC	Upper	102.0	Ratawi		
			108.0	Yamama		
			113.0	Sulaiy		AP7
			128.0	Gotnia		
			134.0	Najmah		
		M.	140.0	Sargelu		AP6
			157.0	Alan		
			171.0	Mus-Adaiya		
		Lower	181.0	Butmah		
			190.0			
			200.0			
			210.0			

الشكل (6-1) مقطع طباقى صخاري مثالي للمنطقة الجنوبية محور عن: (Jafer, 2010)

6-1 : الدراسات السابقة Previous Studies

دُرِس تكوين الزبير من قبل عدة باحثين بنواحي عدة وذلك لأهميته الاقتصادية من الناحية النفطية، ومن هذه الدراسات :

وصف تكوين الزبير لأول مرة من قبل جونز (Jones, 1948 in Al-Canaani, 2003)، حيث أعطيت له التسمية النظامية من قبل نصر وهد سن (Nasr and Hudson, 1953) وجرى تثبيتها بصورة تفصيلية من قبل (Owen and Nasr, 1959)، إذ جرى اختيار الفترة العميقة 3161 - 3550 للبر (Zb-24) بوصفه مقطعاً أنموذجياً للتكوين.

حدد Chatton (1960) في الاتروشي (1999) تكوين الزبير بالتحديد في المنطقة الجنوبية من العراق بالعمر الهاوتروفي - البريمي. في حين أشار (Al-Naqib, 1967) في المنطقة الجنوبية من العراق إلى كون تكوين الزبير غير متجانس وأشار إلى وجود تغايرات عمودية وأفقية شديدة بالصخرية.

وأوضح (Reulet 1971)، في دراسة لحقل السيبة - جنوب العراق إلى أن تكوين الزبير قد ترسب في تلك المنطقة في بيئة (Supratidal to Subtidal) ضمن بيئة بحرية محصورة أو بيئة (Letoral marine). كما أشار (Rohan 1975) في دراسته لرسوبيات الزبير - جنوب العراق بأنها تقع ضمن بيئة دلتائية لها صفة الدورات الترسيبية. وقام (Al-Siddiki 1978) بتقسيم تكوين الزبير في حقل نهر بن عمر إلى 15 وحدة صخرية، وفي عام 1980 Braspetro من خلال دراسة مكمنية مفصلة لتكوين الزبير في حقل نهر بن عمر تم تقسيم التكوين إلى 14 وحدة صخرية، كما عملت على دمج الودعتين المكنيتين (O, P) معاً. أنجز حسني (1980) دراسة جيولوجية مكمنية لحقل نهر بن عمر (تكوين الزبير) وعمل على حساب الأحتياطي النفطي والخصائص البتروفيزيائية للطبقات الرملية. تطرقت شركة توتال (Total company 1984) إلى كون بيئة تكوين الزبير في وسط العراق هي بيئة ساحلية. وبينَ Ashoor (1985) أن معادن الأطيان في تكوين الزبير تعد قليلة في الصخور الرملية، إذ يُعد معدن الكاؤولينايت المعدن السائد والشائع مع نسبة قليلة من معادن الألايت والمونتمورلينايت. أوضح Ali and Nasser (1989) من خلال دراستهما لآبار مختارة من جنوب العراق أن بيئة الزبير بيئة دلتائية ذات دورات متعددة، وكل دورة تعد طور بنائي وطور هادم

لاحق عند تعرض حافات الدلتا لفعل التيارات والأمواج البحرية بحيث تنتهي كل دورة بطور تقدم بحري .

كما توصل عباس وآخرون (1989) في دراسة للمعادن الطينية لتكوين الزبير بأنه ذو بيئة دلتائية لسيادة معدن الكاؤولينات والألايت. وتناول Ashoor and Hussein عام (1992) في دراسة لعضو الرمل الأعلى في حقل الرميطة الشمالية أن بيئة الترسيب هي بيئة دلتائية ذات طور تراجعى ممثلة بسحنات مقدمة الدلتا وجبهة الدلتا. تناول العبيدي (1996) في دراسة تركيبية ومكمنية مقارنة بين حقل نهر بن عمر والزبير، إذ تبين وجود سرج يفصل بين التركيبين. وتوصل الاتروشي في عام (1999)، في دراسته لتكوين الزبير في حقل الرميطة الشمالي إلى أنه يمتاز بمعدلات ترسيب عالية والصخور السجيلية تعد صخوراً مصدرية جيدة ذات كفاءة وقدرة جيدة لتوليد الهيدروكربونات وطردها، أما من ناحية تحليل الضغوط المسامية للتكوين فبين وقوع التكوين تحت قيم الضغط المسامي القريب من الضغط الهيدروستاتيكي. بين البياتي (2001) أن تكوين الزبير يتغير سحناً من المنطقة الجنوبية والجنوبية الغربية باتجاه المنطقة الشرقية من الحوض ويتداخل مع تكوين الرطاوي في حقول العمارة. أعطى الكنعاني (2003) تقييم جيولوجي مكمني لتكوين الزبير في آبار مختارة لجنوب العراق من خلال تحليل التأريخ الجيولوجي للحوض الرسوبي. درس تحليل الضغوط المكمنية من قبل Al-Ameri (2004) في عدة حقول نفطية لجنوب العراق، إذ استخدم في الدراسة طرائق عدة لغرض إيجاد الضغط المسامي. كما أوضح المطوري (2007) التطور التكتوني لحقل نهر بن عمر مبيناً تأثير أندفاع أملاح الأنفراكامبيرى نحو الأعلى نتيجة لتضافر ميكانيكيتين هما : ميكانيكية انعكاس الكثافة، وميكانيكية الحمل التفاضلي المتمثلة باختلاف الضغط الصخري فوق التراكيب التحديدية وهو السبب الأساس في إعطاء الشكل التحدي لحقل نهر بن عمر.

الفصل الثاني

الخصائص البتروفيزيائية

Petrophysical Properties

الفصل الثاني

الخصائص البتروفيزيائية

1-2: تمهيد (Preface)

يعد تفسير المجسات في يومنا هذا واحداً من أهم وانفع التقنيات المتوفرة لجيولوجي النفط، إذ تلعب دوراً متزايداً في عملية اتخاذ القرار الجيولوجي مع التقدم في الدقة والتطور في معدات الجس وطرائق تفسيرها، و يوجد نوعان من المجسات البئرية : مجسات التجويف المغلق (Closed hole logs)، ومجسات التجويف المفتوح (Open hole logs) حيث جرى تسجيلها في الجزء غير المبطن من تجويف البئر والتي تستخدم عادةً في استكشاف تواجد الهيدروكربونات وحساب العوامل الأساسية لتقييم الصخور ومعرفة خصائصها البتروفيزيائية .

إن الصفات والمميزات الصخرية التي تؤثر في قياسات الجس هي المسامية والنفاذية وتشبع الماء والمقاومية والتي يتم على نحو مباشر من تفسير المجسات أو يجري أستنباطها بطريقة غير مباشرة، أذ تقاس هذه الصفات عامة بأحدى المجسات التالية: الكهربائية والإشعاعية والصوتية.

2-2 : حساب الخواص البتروفيزيائية Petrophysical Properties Calculation

1-2-2: حساب المسامية (Porosity Calculation)

تعرف المسامية ϕ أنها نسبة حجم الفراغات إلى حجم الصخرة الكلي وتقاس كنسبة مئوية (Bowen, 2003).

#

$$\phi = \frac{\text{Pore Volume}}{\text{Pore volume}} * 100 \quad (1-2)$$

إن مقدار الفراغ الداخلي في حجم الصخرة هو مقياس لمقدار الموائع التي يمكن للصخرة أن تحتويها، ويمكن تصنيف المسامية من حيث تكوينها إلى نوعين: أولية، وثانوية (مستحدثة)، المسامية الأولية هي المسامية التي تكونت مع تكون الصخرة، وهي أما أن تكون من النوع بين حبيبات الصخرة (Intergranular) أو بين البلورات (Intercrystalline) ويمكن تحديد المسامية من المجسات المختلفة وكما يلي:

1 - مجس النيوترون (Neutron Log)

يقيس مجس النيوترون المسامية بصورة مباشرة، مبدأ عمله هو قذف النيوترونات من مصدر كيميائي يكون خليطاً من أمريسيوم والبريليوم غالباً لتصطدم بنوى التكوين وتتباطأ عند مسافة معينة من المصدر لقياس كثافتها عند الكاشف، إذ تعتمد كمية الطاقة المفقودة لكل اصطدام (نيوترون - نواة) على فرق كتلتيهما وتكون الكمية القصوى عندما يكون الفرق صفراً (حالة اصطدام النيوترون بنواة الهيدروجين) وهذا ما يجعل مجس النيوترون متجاوباً لكل وحدة حجم من التكوين، أي يكون تجاوب المجس أساساً لكمية الهيدروجين ونابعاً عن القيمة العالية جداً، وبذلك يرتبط بصورة مباشرة مع المسامية، وللغاز تركيز هيدروجيني أقل مقارنة النفط والماء مما يعطي للمسامية قيمة أقل من الحقيقة (خيوكة، 1991).

تمتلك المعادن الطينية تركيز هيدروجيني أعلى من معادن الحشوة غير الطينية، لذا فقراءة النيوترون للمسامية الظاهرية تكون أعلى مقارنة بمجس الكثافة وتتغير استجابات مجس النيوترون اعتماداً على المتغيرات التالية: (السعدوني، 1988).

- 1- الاختلافات في أنواع المكاشف المستخدمة.
- 2- المسافات الفاصلة بين المصدر والمكاشف.
- 3- الصخرية (الحجر الرملي، الحجر الجيري والدولومايت).

2- مجس الكثافة (Density Log)

إن مجس الكثافة هو مجس مسامية يقيس كثافة الإلكترون لتكوين ما ويمكن أن يساعد الجيولوجي في الأمور التالية:

- 1- تحديد كثافة الهيدروكربونات.
 - 2- تحديد الأنطقة الحاملة للغاز والصخرية المعقدة.
 - 3- تقييم المكامن الرملية والسجيلية (Schlumberger, 1972).
- تقاس المسامية عن طريق قياس الكثافة الكلية للصخور والتي تعتمد على آلية اصطدام أشعة كاما مع الألكترونات في التكوين ويؤدي الاصطدام إلى فقدان في طاقة جزيئات أشعة كاما، أطلق على التفاعل اسم تبعثر كومبتون (Compton scattering)، (Tittman & Wahl, 1965) في (السعدوني، 1988).

تحصى أشعة كاما المبعثرة التي تصل إلى المكشاف الموضوع على مسافة ثابتة من مصدر أشعة كاما التي تعد دليلاً على كثافة التكوين، وتدل على عدد اصطدامات أنتشار كومبتن على عدد الإلكترونات في التكوين، أي الكثافة الإلكترونية (التي تعود إلى الكثافة الحجمية الحقيقية) التي تعتمد على حشوة مواد الصخرة (matrix) ومسامية التكوين وكثافة السوائل المائلة للفراغات (Rezae et al., 2007) جرى حساب المسامية مع التصحيح من السجل بالمعادلة التالية:

$$\rho_D = \frac{\rho_{ma} - \rho_b}{\rho_{ma} - \rho_b} - V_{sh} \left(\frac{\rho_{ma} - \rho_{sh}}{\rho_{ma} - \rho_f} \right) \quad (2-2)$$

ρ_D : المسامية المشتقة من مجس الكثافة بعد التصحيح (%).

ρ_b : كثافة التكوين الكلية (gm / cm^3).

ρ_{ma} : كثافة الحشوة بعد التصحيح (2.87 للجيريات ، 2.65 للرمال) (gm / cm^3).

ρ_f : كثافة المائع (يساوي واحد للطين العذب ، 1.1 للطين المالح) (gm / cm^3).

R_{sh} : الكثافة الكلية للسجل المجاور (gm / cm^3).

V_{sh} : حجم السجل.

إن النفط لا يؤثر على نحو ملموس في المسامية المشتقة من الكثافة، أما تواجد الغاز فقد يؤثر في قيم المسامية المشتقة من المجس.

3- المجس الصوتي (Sonic Log)

ظهر تسجيل الصوت أو السرعة لأول مرة مع الحاجة من قبل الجيوفيزيائي في العمليات الاستكشافية الزلزالية لمعرفة سرعة انتقال الصوت داخل التكوينات المختلفة، بعد أستعمال الجهاز وجد أن أختلاف سرعة الصوت في الصخور أو داخل الطبقات له علاقة بمسامية الصخور، أي كلما كانت مسامية الطبقة عالية كلما كانت سرعة انتقال الصوت في الطبقة تتباطأ (افديسيان، 1988). ويعنى المجس الصوتي بفاصل الانتقال لموجة ضعيفة أنضغاطية تنتقل قدم واحد من التكوين، إذ يتكون جهاز الجس الصوتي من واحد أو أكثر من المرسلات الصوتية وأثنين أو أكثر من المستلمات وتصمم معدات الجس الصوتي الحديث بحيث تأخذ بنظر الاعتبار التغيرات الحاصلة في حجم تجويف البئر ويطلق عليها المعدات المعوضة (Compensated) عن تجويف البئر، إذ تقلل هذه المعدات إلى حد

تغيير التأثيرات الزائفة للتغيرات في حجم تجويف البئر (Kobesh & Blizared, 1959) في (السعدوني، 1988).

تتأثر المسامية المحسوبة من المجس الصوتي بنوعية الصخرية وسرعة انتقال الصوت خلال ملاط التكوين، أذ يجري حساب المسامية من المعادلة التالية (Wyllie et al., 1958) في حنظل، (2006).

$$\phi_s = \frac{\Delta t_{log} - \Delta t_{ma}}{\Delta T_f - \Delta t_{ma}} \quad (3-2)$$

إذ أن :

ϕ_s : المسامية المحسوبة من المجس الصوتي.

Δt_{log} : فاصلة انتقال الموجة خلال التكوين ويقاس من تسجيل المجس الصوتي (MS/ft).

ΔT_{ma} : فاصلة انتقال الموجة خلال الحشوة وتساوي 55.5 للصخور الرملية (MS/ft).

ΔT_f : فاصلة انتقال الموجة خلال المائع (189 للطين العذب، 185 للطين المالح) (MS/ft).

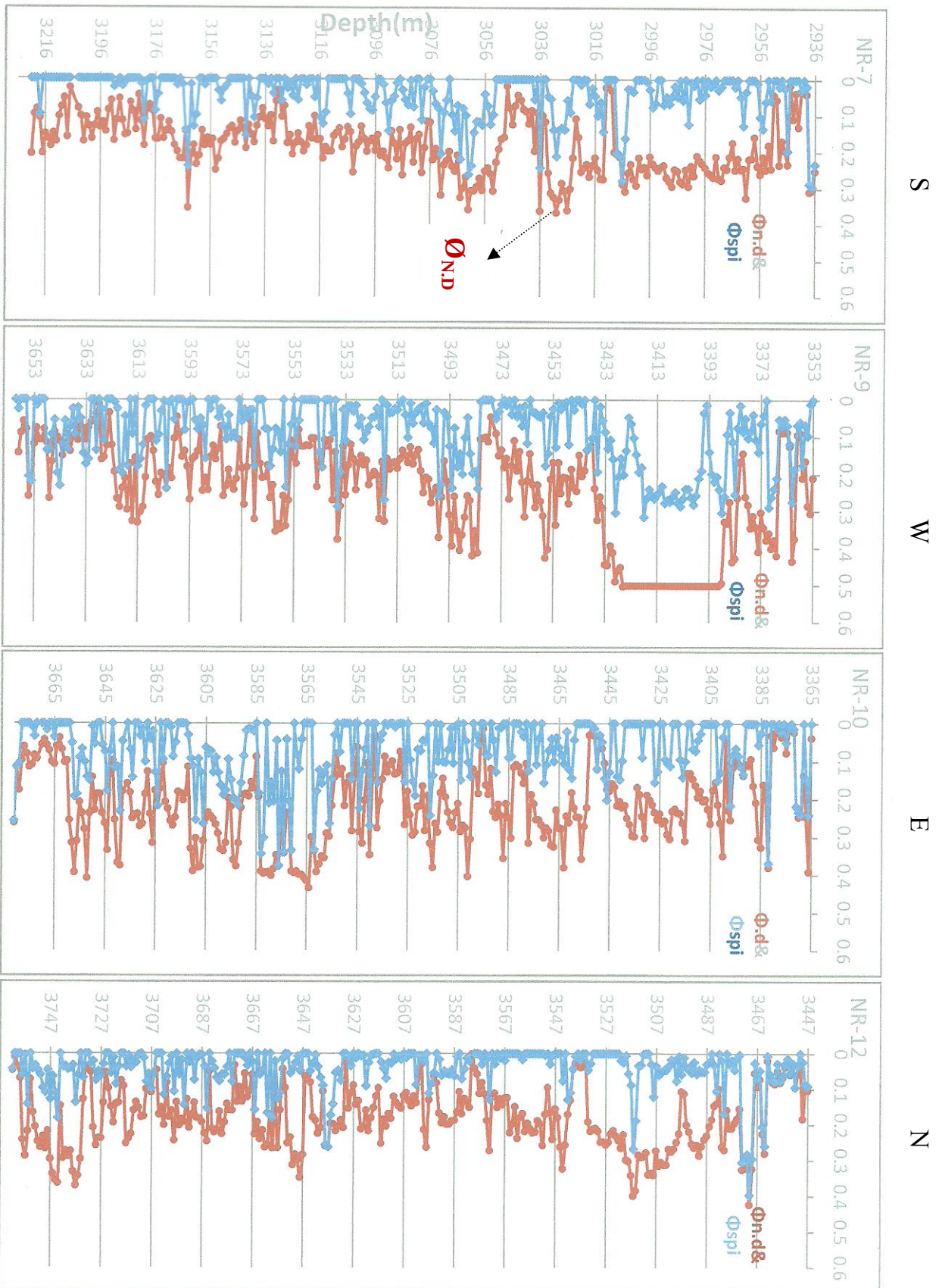
في حالة وجود السجيل في الممكن فأن زمن انتقال الموجة يكون أطول من زمن انتقال الموجة داخل المكامن النقية والخالية من والتي لها نفس المقدار من المسامية (افديسيان، 1988)، لذا فإن المسامية بوجود السجيل تصبح:

$$\phi_s = \frac{\Delta t_{log} - \Delta t_{ma}}{\Delta T_f - \Delta t_{ma}} - \frac{\Delta t_{sh} - \Delta t_{ma}}{\Delta T_f - \Delta t_{ma}} \quad (4-2)$$

ΔT_{sh} : فاصل الانتقال للسجيل المجاور (MS/ft)

V_{sh} : حجم السجيل.

يبين الملحق (1) قيم المسامية الكلية $\phi_{N.D}$ والمصححة من تأثير السجيل، والمسامية الثانوية (SPI). يظهر الشكل (1-2) التباير الحاصل لقيم المسامية مع العمق، إذ يلاحظ أن المسامية الكلية جيدة عند البئرين NR-12, NR-7 بينما تأخذ بالتزايد عند جوانب الحقل لتصبح المسامية الكلية جيدة جداً عند البئرين NR-10 , NR-9 . أما بالنسبة للمسامية الثانوية فتكون جيدة - جيدة جداً في مواقع هذه الآبار. كما يلاحظ قلة المسامية الكلية عند الأعماق السجيلية حيث تم في هذه الدراسة التخلص من قيم مسامية السجيل وعدم الاعتماد عليها لما يمتاز به السجيل بكون مساماته غير متصلة فيما بينها



الشكل (1-2) المسامية الكلية والثانوية لتكوين الزير في آبار الدراسة

2-2-2: حساب التشبع المائي (Water Saturation Calculation)

هو نسبة حجم الفراغات في الصخرة المملوءة بالماء إلى الحجم الكلي للصخرة. ويقاس التشبع المائي كنسبة مئوية يرمز له بالرمز (S_w)، يمتاز التشبع المائي بأهميته في تفسير المجسات، إذ يمكن معرفة قيمة التشبع الهيدروكربوني (S_h) للمكمن من خلال طرح التشبع المائي من القيمة واحد وكما في المعادلة التالية (السعدوني، 1988):

$$S_h = 1 - S_w \quad (5-2)$$

يحسب التشبع المائي من خلال معادلة آر جي:

$$S_w^h = (F * R_w / R_t) \quad (6-2)$$

إذ أن:

R_w : مقاومة ماء التكوين ($\Omega.m$).

n : آس التشبع = 2.

R_t : المقاومة الحقيقية ($\Omega.m$).

F : معامل التكوين.

لذلك فقد تم استخدام المعادلة التالية لحساب التشبع المائي بوجود السجيل:

$$S_w = \sqrt{\frac{F \cdot R_w}{R_t}} - \frac{V_{sh} \cdot R_w}{0.4 \cdot Q \cdot R_{sh}} \quad (7-2)$$

إذ أن:

R_{sh} مقاومة السجيل ($\Omega.m$).

والجدير بالذكر انه لا يكفي احتساب التشبع المائي لغرض التقييم الكامل لإنتاجية النطاق البترولي للأسباب التالية:

1 - حركية الهيدروكربونات.

2- نفاذية النطاق.

3- حجم الاحتياطي النفطي القابل للاسترجاع.

4 - مقدار S_w الكافي للأستكمال البثري بقصد أنتاج نفطي خالي من الماء (خيوكة، 1991)

يتطلب احتساب التشبع المائي توفر عدد من المتغيرات وهي مقاومة ماء التكوين R_w وعامل

التكوين F فضلاً عن حجم السجيل وفيما يلي طرائق حساب كل منهما:

1-2-2-2: حساب معامل التكوين (Formation Factor Calculation- F)

يمثل النسبة بين مقاومة الصخرة المشبعة كلياً بالماء (R_o) إلى مقاومة مياه التكوين R_w (Bowen, 2003).

$$F = \frac{R_o}{R_w} \quad (8-2)$$

يمكن حسابه بواسطة معادلة (Archie) والتي تربط كل من معامل التكوين والمسامية بعلاقة رياضية وكما يلي:

$$F = \frac{a}{\phi^m} \quad (9-2)$$

إذ أن :

a : معامل التشبيك.

m : أس التسميت ويعتمد على شكل وتوزيع المسامات أي هندسة المسامات وليس على درجة التسميت.

ϕ : المسامية

$$F = \frac{1}{\phi^2} \quad \text{.... (الحجرات)} \quad (10-2)$$

$$F = \frac{0.81}{\phi^{2.25}} \quad \text{.... (للرمل)} \quad (11-2)$$

2-2-2-2 : مقاومة ماء التكوين (Water Resistivity - R_w)

تحسب قيمة مقاومة ماء التكوين بطرائق عدة، إلا أنه يمكننا الحصول عليها بسهولة من منحنى SP تبعاً ل (Schlumberger, 1989)، فأن قيمة مقاومة ماء التكوين تسجل في التكاوين النظيفة (غير السجيلية) ويشترط أن يكون التكوين نظيفاً ومسامياً ونفاذاً وحاملاً للماء. ويعتمد حساب R_w بطريقة SSP على العلاقة بينهما وكما يلي:

$$SSP = - K \log \frac{R_{mf}}{R_w} \quad (12-2)$$

إذ أن :-

SSP : أقصى انحراف يصل إليه مجس SP في طبقة نظيفة.

R_{mf} : مقاومة راسح طين الحفر ($\Omega.m$).

R_w : مقاومة ماء التكوين ($\Omega.m$).

لتطبيق الطريقة يتطلب تحديد SSP الذي يمثل أقصى انحراف يصل إليه مجس SP في طبقة نظيفة وتحديد درجة الحرارة عند نطاق SSP. والتي تحدد من خلال المعادلات التالية :

$$T_f = G.G * d + T_s \quad (13-2)$$

T_f : درجة حرارة التكوين .

d : العمق المراد حساب درجة الحرارة له.

T_s : درجة الحرارة السطحية .

$G.G$: التدرج الحراري ويحسب من المعادلة التالية :

$$G.G = \frac{BHT - T_s}{Dt} \quad (14-2)$$

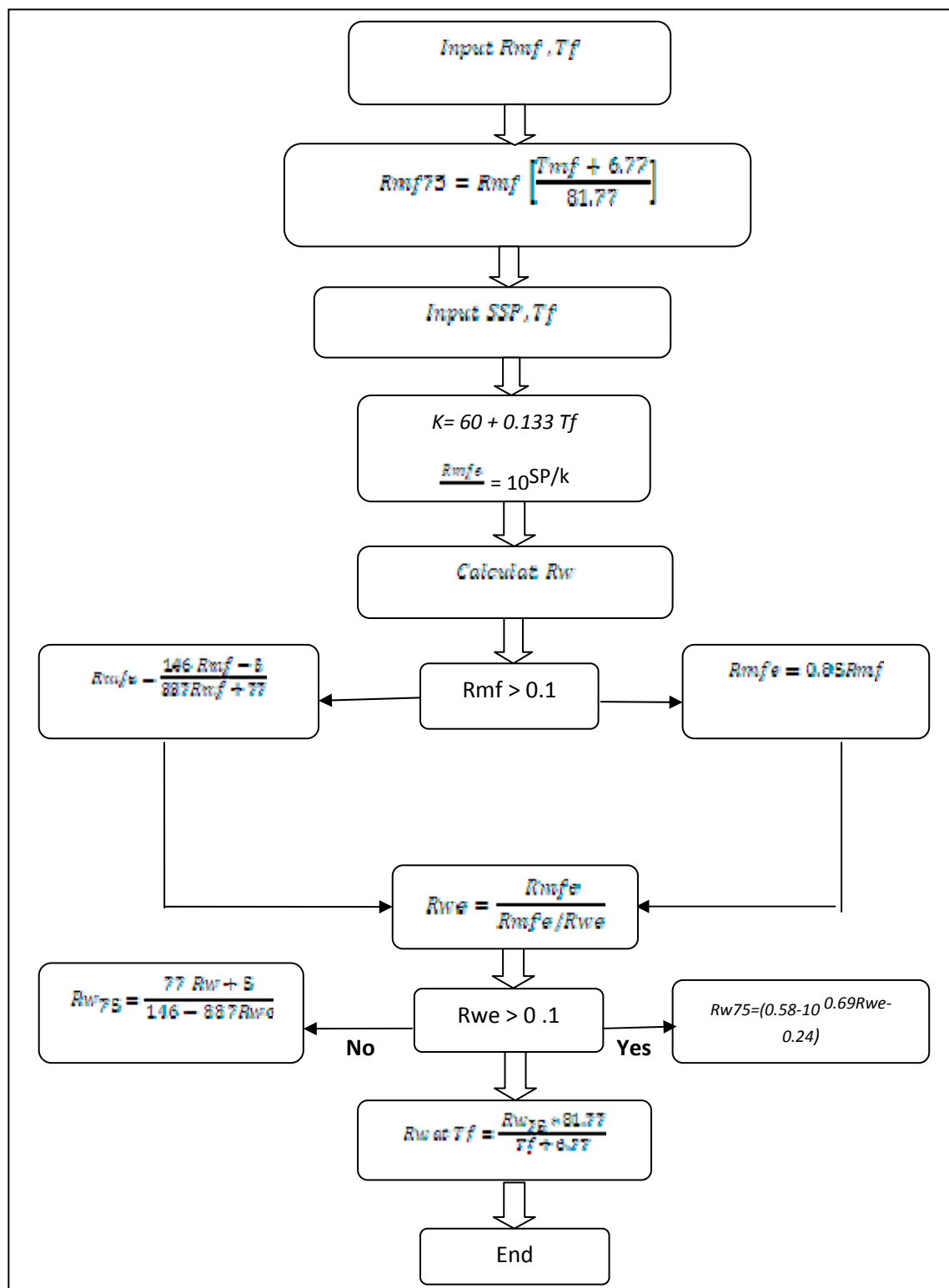
BHT : درجة حرارة قعر البئر .

Dt : العمق الكلي (m).

الطريقة الرياضية المطبقة لحساب R_w مطورة عن (Bateman & Konen, 1997)، (السعدوني

، 1988) الشكل (2-2).

حسبت قيمة R_w في هذه الدراسة للبئر (NR-10) بهذه الطريقة ووجد أنها تساوي (0.03) أوم . م .



الشكل (2-2): مخطط يبين حساب R_w من مجس SP عن: (السعدوني، 1988)

3-2: حجم السجيل (Shale Volume – V_{sh})

يعتمد تأثير السجيل على المحتوى السجيلي أو ما يسمى بالحجم السجيلي وتعد حساب قيمته أهمية رئيسة بسبب تأثير السجيل على معدلات قيم الجس المختلفة (Basseoni, 1994)، يستخدم حجم السجيل في تقييم المكامن المحتوية على نسبة من السجيل، كعامل لرسم الخرائط في التحليل السحني لكل من الصخور الرملية والسجيلية، إذ جرى في هذه الدراسة الأخذ بالنظر إزالة تأثير السجيل عند حساب المسامية والتشبع المائي. يتم حساب حجم السجيل من خلال كل من مجس أشعة كاما ومجس المقاومة ومجس الجهد الذاتي ويشق أيضا من المرتسمات المتقاطعة cross plot لكل من (Density - Sonic , Neutron – Sonic) ، (Schlumberger, 1970).

يمتلك السجيل قدرة أكبر على الإشعاع من الرمل أو الصخور الجيرية حيث يقيس مجس أشعة كاما بشكل رئيس هذه الأشعة، فالقراءات العالية لمجس أشعة كاما غالبا ما تحدث قبالة طبقات السجيل، أما القراءات الواطئة فتوجد في الرسوبيات الأخرى الخالية من السجيل. يستعمل مجس أشعة كاما بالتوافق مع مجسات المقاومة (Bigelow, 2002).

أما في هذه الدراسة فقد استعمل مجس أشعة كاما لحساب الحجم السجيلي .
الخطوة الأولى لحساب حجم السجيل هي تحديد معامل أشعة .

$$I_{GR} = \frac{Gr_{log} - Gr_{min}}{Gr_{log} - Gr_{min}} \quad (15-2)$$

I_{GR} : معامل أشعة كاما GR .

Gr_{min} : قراءة أشعة كاما الدنيا .

Gr_{max} : قراءة أشعة كاما العليا.

Gr_{Log} : قراءة مجس أشعة كاما.

ومن ثم يجري حساب حجم السجيل بالمعادلة المناسبة لعمر الصخور المدروسة كما يلي :

* (الصخور العصر الثلاثي غير المتصلبة)

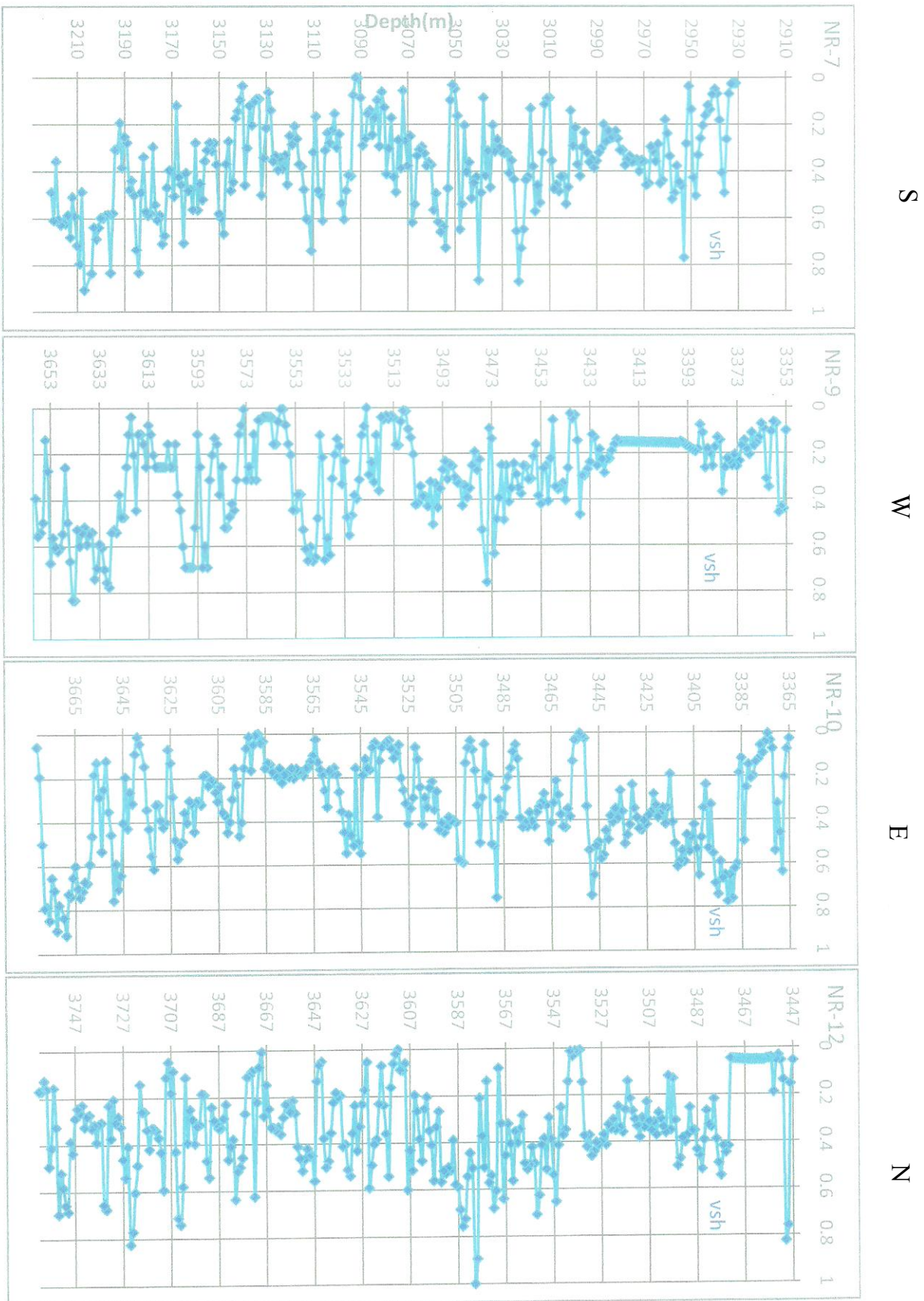
$$V_{sh} = 0.083 * [2^{2.7 * IGR} - 1] \quad (16-2)$$

أما في هذه الدراسة فيعتمد معادلة الصخور الأقدم المتصلبة في الكريتاسي الأسفل وكما يلي:

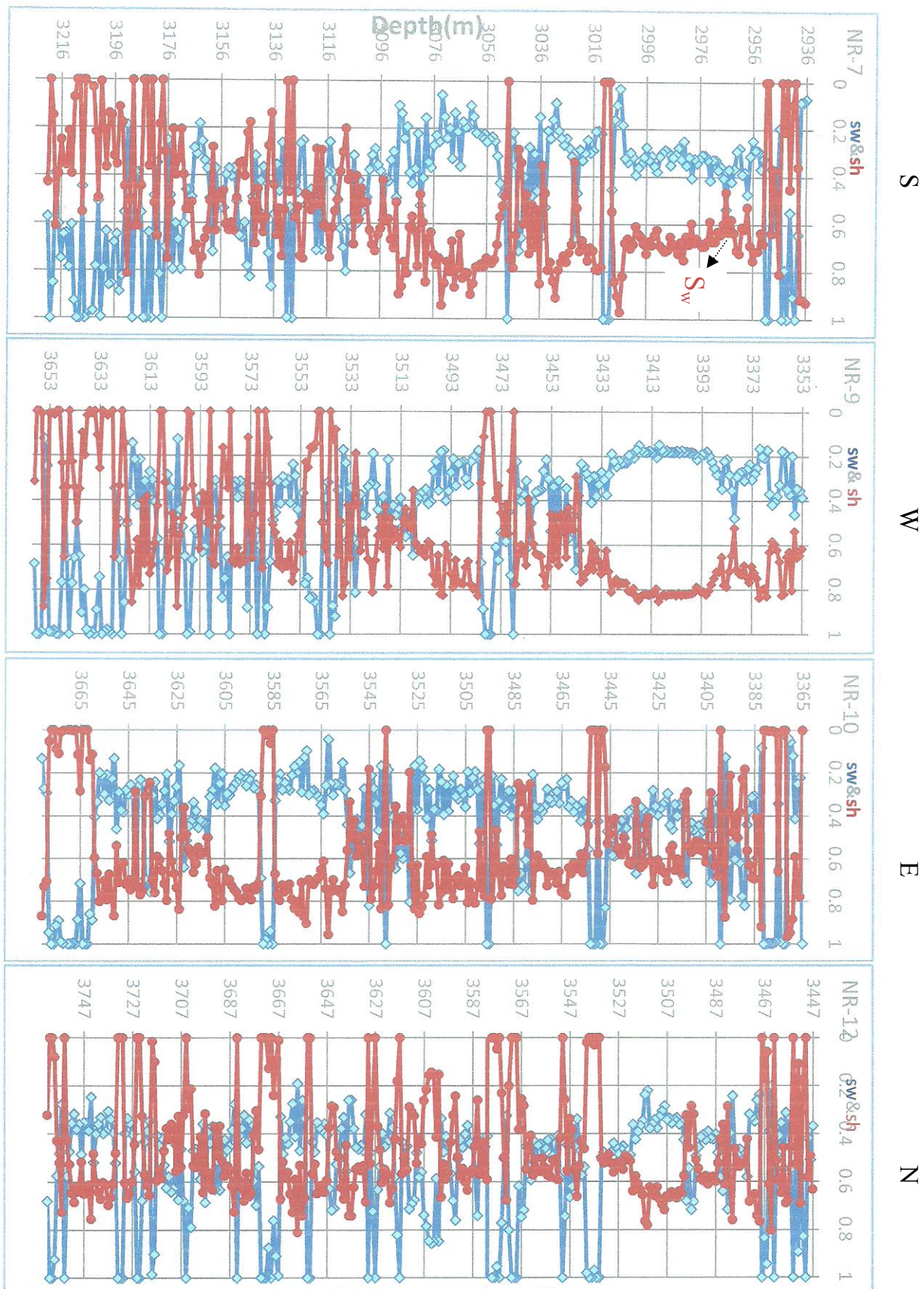
$$V_{sh} = 0.33 * [2^{2*IGR} - 1] \quad (17-2)$$

يبين الملحق (1) قيم حجم السجيل لآبار الدراسة المختلفة، كما يظهر الشكل (2-3) الوجود العالي للسجيل في التكوين مع العمق بسبب أحتواء التكوين على طبقات عديدة سجيلية ستستعرض بالتفصيل في الفصل الثالث.

بعد احتساب المعاملات المطلوبة لغرض تطبيق المعادلات الخاصة بحساب التشبعات النفطية والمائية، يظهر الشكل (2-4) وجود تشبعات نفطية ومائية كبيرة في آبار الدراسة وتأخذ التشبعات النفطية بالتزايد عند الاتجاه نحو طرفي حقل نهر بن عمر الشرقية والغربية أي عند البئرين NR-9, NR-10,



الشكل (3-2) الحجم السجلي لتكوين الزئبر في أبار الدراسة



الشكل (4-2) التسبع المائي والهيدروكربوني لتكوين الزبير في أبار الدراسة

4-2: حساب الحجم الكلي وحركة الهيدروكربونات

يحسب حجم الماء الكلي في النطاقين الملوث وغير الملوث بطين الحفر وفق المعادلتين

التاليتين :

$$BV_w = S_w \emptyset \quad (18-2)$$

$$BV_{xo} = S_{xo} \emptyset \quad (19-2)$$

BV_w : حجم الماء الكلي للنطاق غير الملوث.

BV_{xo} : حجم الماء للنطاق الملوث.

ثم يحدد حجم الهيدروكربون الكلي الذي يمثل مجموع حجم الهيدروكربونات الكلي للتشبع النفطي

القابل للحركة (BV_o) وتشبع الفضالة النفطية (غير القابلة للحركة) يحسب من المعادلة التالية:

$$BV_o = S_h \emptyset \quad (20-2)$$

$$S_h = MOS + ROS \quad (21-2)$$

ويحسب التشبع النفطي القابل للحركة (MOS) من خلال المعادلة التالية:

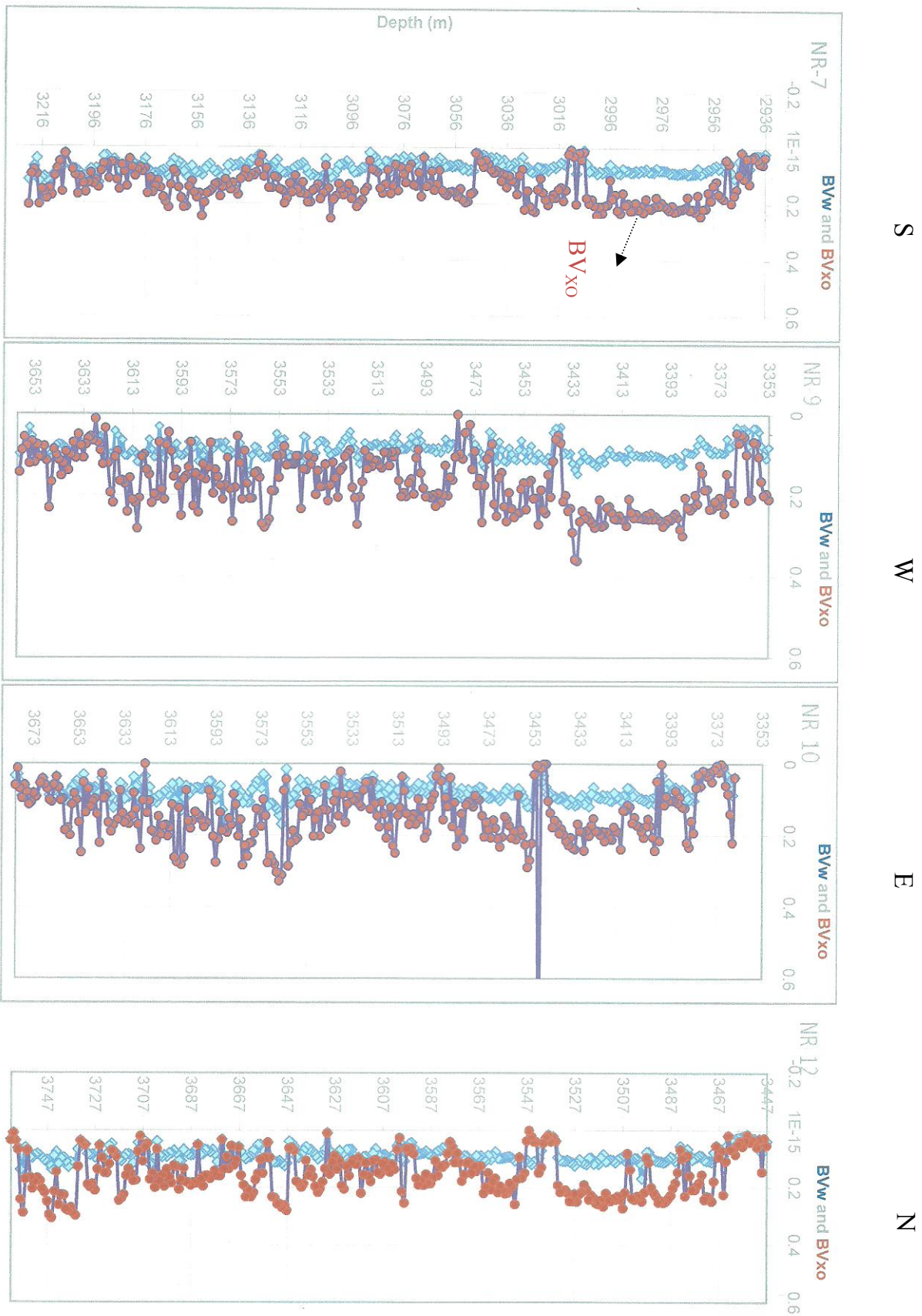
$$MOS = S_{xo} - S_w \quad (22-2)$$

كما يحسب تشبع الفضالة النفطية (غير القابلة للحركة - (ROS)) من خلال المعادلة التالية:

$$Ros=1- S_{xo} \quad (23-2)$$

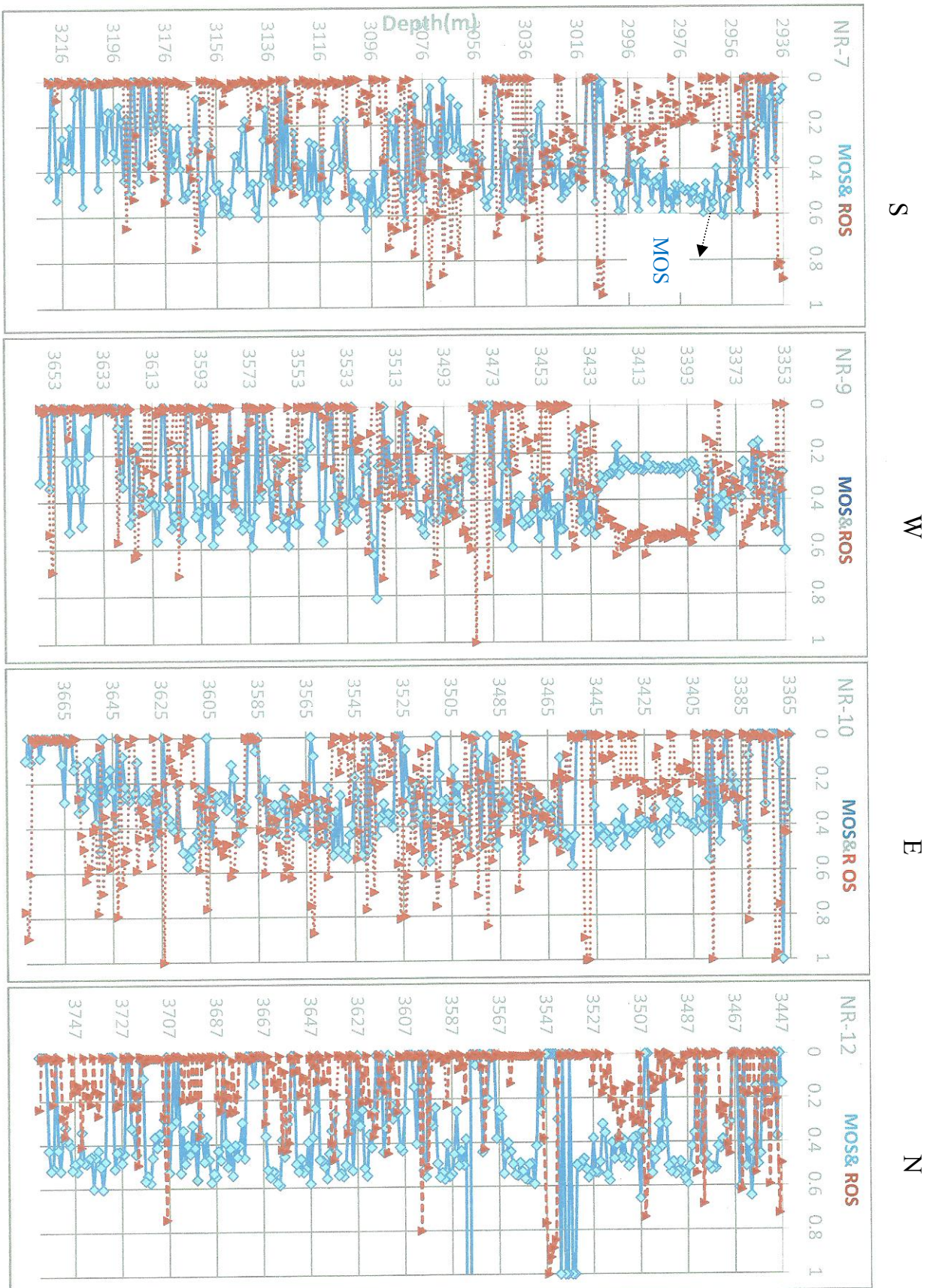
يبين الملحق (1) قيم الحجم الكلي للماء وكذلك قيم MOS و ROS ، يوضح الشكل (2-5) تغاير قيم

الحجم الكلي للماء مع العمق لآبار الدراسة .



الشكل (5-2) حجم الماء الكلي للطاقيين الملوث وغير الملوث لتكوين الزبير في أبار الدراسة

يوضح الشكل (2-6) التشبعات النفطية القابلة للحركة (Mos) والفضالة النفطية غير القابلة للحركة (ROS) والمحسوبة بواسطة القوانين السابقة كما مبينة قيمها في الملحق (1)، إذ نلاحظ أن قيم التشبع النفطي القابل للحركة تكون أكبر من الفضالة النفطية في اغلب الأعماق وهذا يدل على النفاذية الجيدة لصخور المكمن لآبار الدراسة، لاسيما عند البئرين (NR-7, NR-12) كما يبين في الشكل (2-6)، إلا أنه في بعض الأعماق تتزايد قيمة الفضالة النفطية غير القابلة للحركة على التشبع النفطي القابل للحركة بسبب النفاذية القليلة عند تلك الأعماق ونتيجة لكون النفط من النوع الثقيل، كما يظهر ذلك بوضوح في البئر (NR-9) عند الأعماق (3393 – 3430) متراً.



الشكل (6-2) التشبع النفطي القابل للحركة والفضالة النفطية لتكوين الزئبر في أبار الدراسة

الفصل الثالث

الوحدات الصخرية والمكمنية

**Reservoir & Lithology
Units**

الفصل الثالث

الوحدات الصخرية والمكمنية

1-3 : تمهيد (Preface)

يتميز مكن الزبير بالتغاير الواضح بالصخرية العمودية والجانبية، إذ تؤثر الظروف الترسيبية والتميزة في البيئة الدلتائية والبيئة الشاطئية - الساحلية من خلال تقدم وتراجع مستوى البحر في ترسيب الصخور الرملية والسجيلية. يتضمن هذا الفصل محورين، الأول تقسيم الوحدات الصخرية لمكن الزبير أما المحور الثاني فيتضمن تقسيم الوحدات المكمنية وبيان خصائصها البتروفيزيائية بالأعتماد على سلوك المجسات البئرية.

2-3: الوحدات الصخرية (Lithologic units)

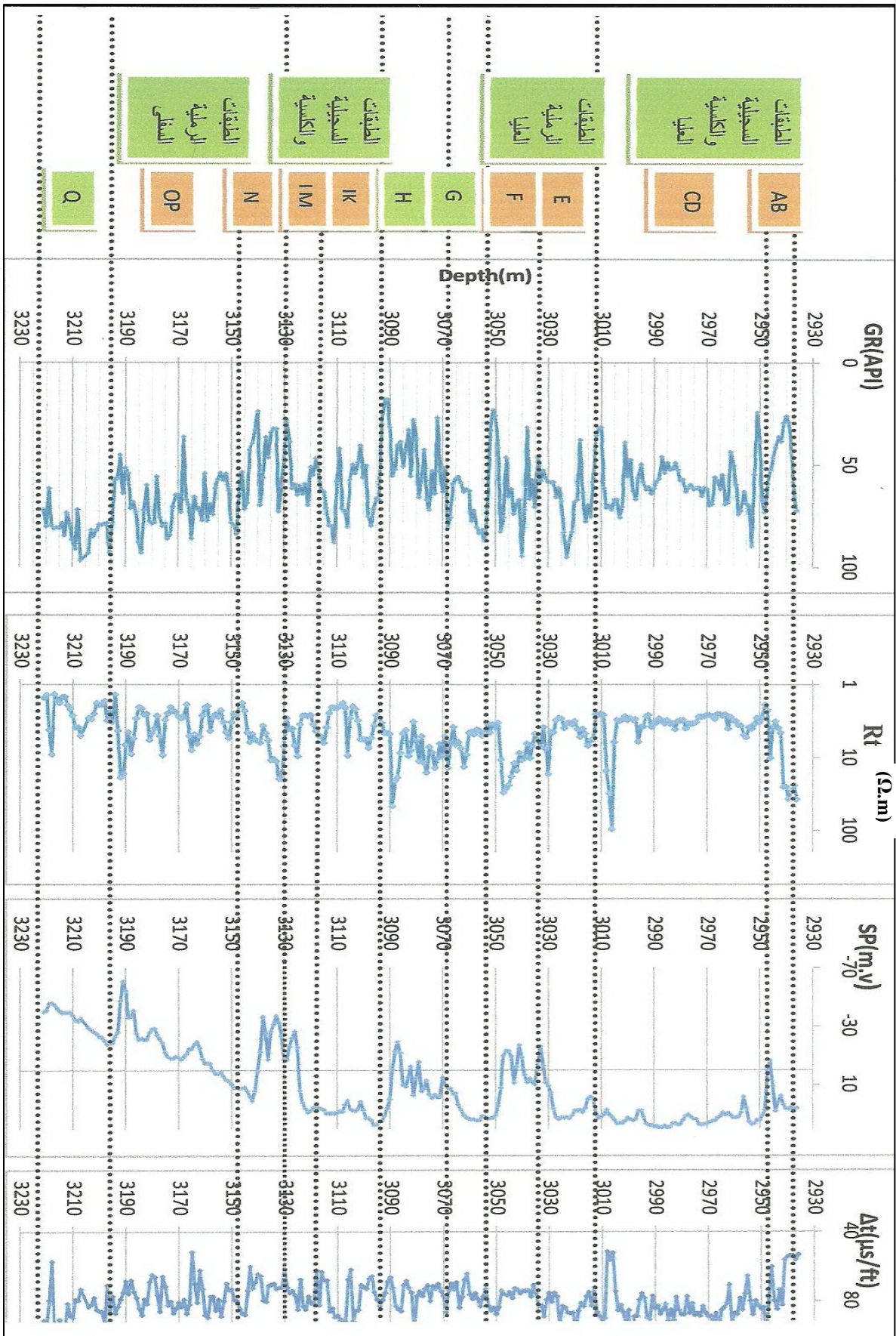
قسم مكن الزبير من قبل (Al-Siddiki, 1978) إلى 15 وحدة صخرية، كما تطرق (سوادي وآخرون، 2006) في تقسيمهم للمكن إلى وجود طبقات رملية تفصلها طبقات سجيلية. وأنطلاقاً من هذا المبدأ قسم المكن إلى ثلاث طبقات رملية أساسية التي تمثل المكامن الرئيسة وأربع طبقات سجيلية تفصل الصخور الرملية بصورة متعاقبة تمثل أنطقة غطاء فردية، وذلك بالاستناد إلى سلوك المجسات البئرية المختلفة عند حدود الوحدات الطباقية المكونة للمكن، يظهر الشكل (1-3) سلوك المجسات التالية في البئر (NR- 7) على سبيل المثال لا الحصر:

1- مجسات المسامية (النيوتروني والكثافة والصوتي): نلاحظ زيادة في قراءة مجسات المسامية عند الحدود العليا للتكوين والحدود الفاصلة للطبقات السجيلية .

2- مجس الجهد الذاتي: يأخذ منحني الجهد الذاتي بالزيادة عند حدود التكوين ويميل نحو اليمين عند وجود الطبقات السجيلية في بداية التكوين.

3- مجس أشعة كاما: تزداد قراءة مجس أشعة كاما عند الحد العلوي لتكوين الزبير إذ يعلوه تكوين الشعبية الجيري الذي يتميز بقراءات واطئة.

4- مجسات المقاومة: تقل قيم المقاومة عند الحد العلوي للتكوين حيث المسامية العالية للطبقات السجيلية. وفيما يلي أستعراض لتلك الوحدات الصخرية :



الشكل (1-3) حدود الوحدات الصخرية لتكوين الزبير. للبئر (NR-7)

1- الطبقات السجيلية والجيرية العليا:

تمثل هذه الطبقات الحد العلوي لتكوين الزبير وتتكون من صخور سجيلية وجيرية وهي عبارة عن أنطقة غطاء للمكمن، أذ تضم هذه الوحدات الصخرية التالية:

* الوحدة AB: تمثل هذه الوحدة بداية تكوين الزبير عند أسفل الصخور الجيرية لتكوين الشعبية، تتكون من صخور سجيلية متعاقبة مع صخور جيرية صلبة وتكون سماكة هذه الوحدة في الأطراف أكبر بقليل منه في الوسط (سوادي وآخرون، 2006)، ويبلغ معدل سماكة الوحدة 15 متراً.

* الوحدة C: تتكون من تعاقب الصخور السجيلية مع الغرين المتطين (Marly silt) وطبقات رقيقة من الحجر الرملي الناعم، وتعتبر من اكبر الوحدات بمعدل سماكة تبلغ 64 متراً.

* الوحدة D: وهي عبارة عن طبقة رقيقة من الحجر الجيري الصلب ومعدل سماكة الوحدة 5 أمتار.

تم الاعتماد على المرسوم المتقاطع (M-N) في تحديد المعدنية لوحدات التكوين، ويتطلب لذلك توفر قراءة كل من مجس الكثافة والصوتي والنيوترون، يتم من خلالها حساب المعاملات المعتمدة على الصخرية للمرسوم المتقاطع $(\rho_b - \rho_N)$ وكما مبين في المعادلات التالية (Schlumberger, 1972): (أنظر الملحق - 1).

$$M = \frac{\Delta f - \Delta f_f}{\rho_b - \rho_f} \quad (1-3)$$

$$N = \frac{\rho_N - \rho_f}{\rho_b - \rho_f} \quad (2-3)$$

حيث أن :-

Δf : فاصل انتقال الموجة خلال المائع .

Δf_f : فاصل انتقال الموجة للتكوين.

ρ_b : الكثافة الكلية للتكوين.

ρ_f : كثافة المائع.

ρ_N : المسامية النيوترونية للمائع وتساوي (1) .

$\emptyset_N$: المسامية النيوترونية للتكوين من مجس النيوترون.

يبين الشكل (2-3) المعدنية للطبقات الجيرية والسجيلية العليا لآبار الدراسة، إذ يلاحظ أن أغلب النقاط تتجمع ضمن نطاق معدن الكالسايت ونطاق المسامية الثانوية والسجيل وهي المكونات المعدنية الأساسية لهذه الطبقات.

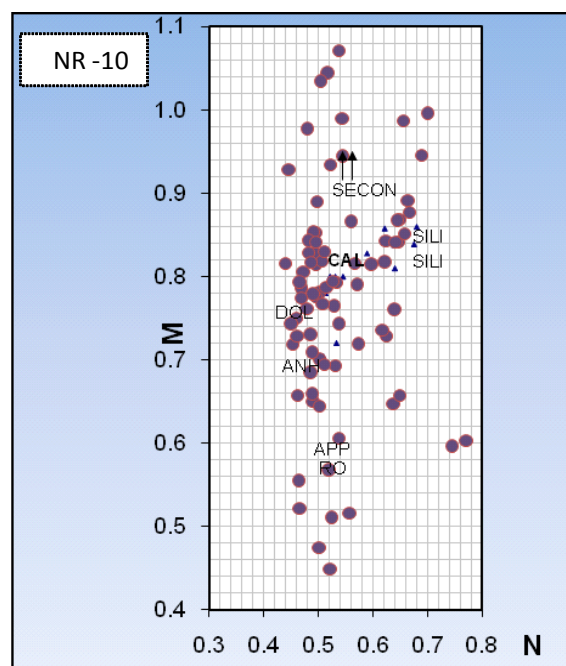
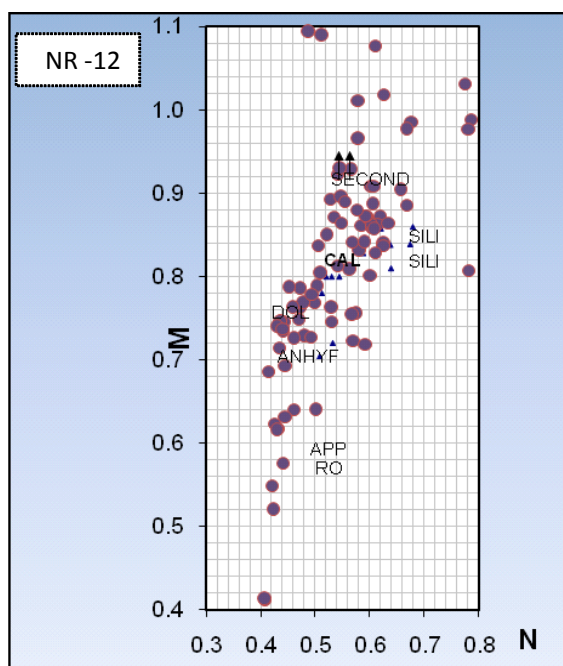
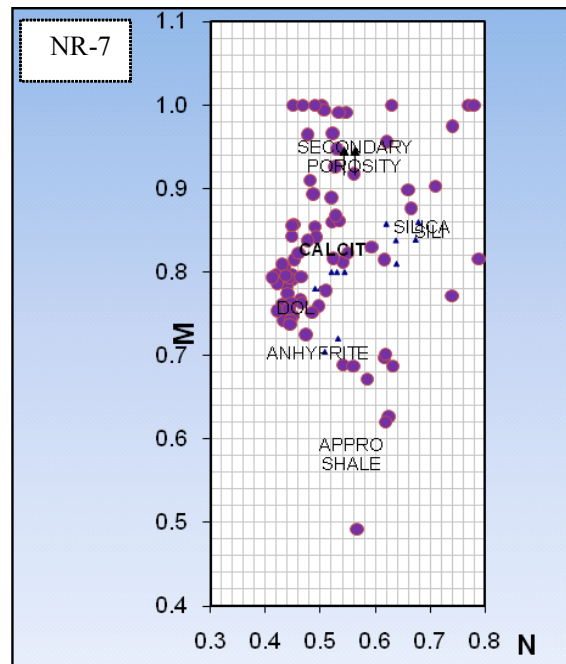
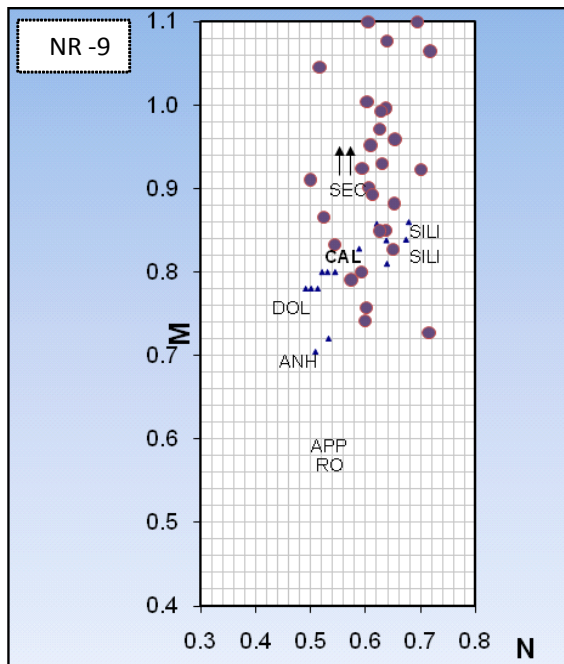
أما الصخرية فأستخرجت بالاعتماد على مرسمات $(\emptyset_N - \rho_b)$ شكل (3-3)، حيث تتطلب لهذا قراءة كل من مجسي النيوترون والكثافة لتحديد $\emptyset_N$ و ρ_b على التوالي، ثم تسقط على مرسم عد مسبقاً من قبل شركة شلمبرجر (خيوكه، 1991) إذ يلاحظ أن أغلب النقاط تتجمع حول نطاق السجيل والكالسايت وقليل من الحجر الدولومايتي .

2- الطبقات الرملية العليا :

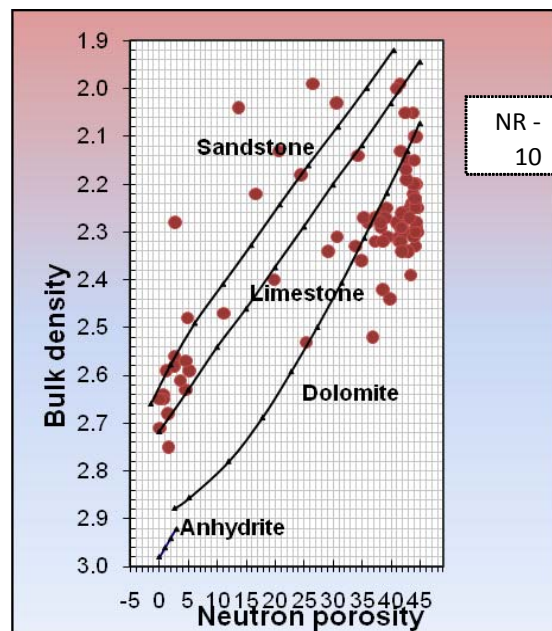
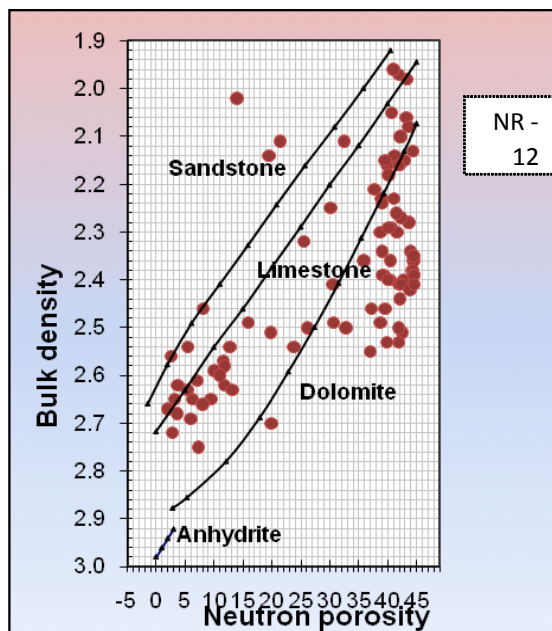
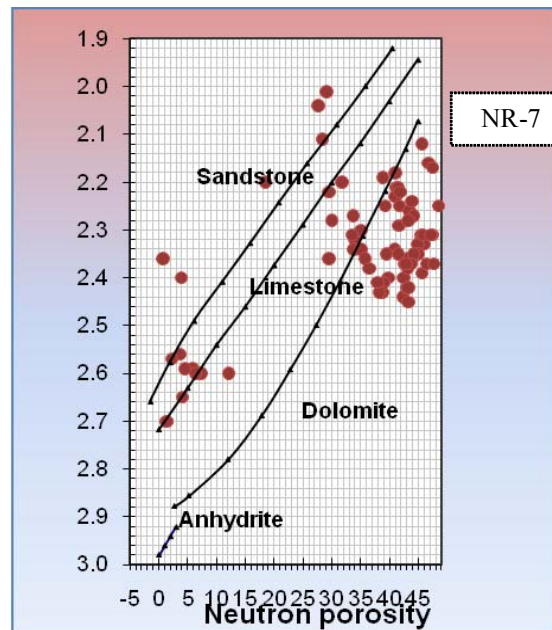
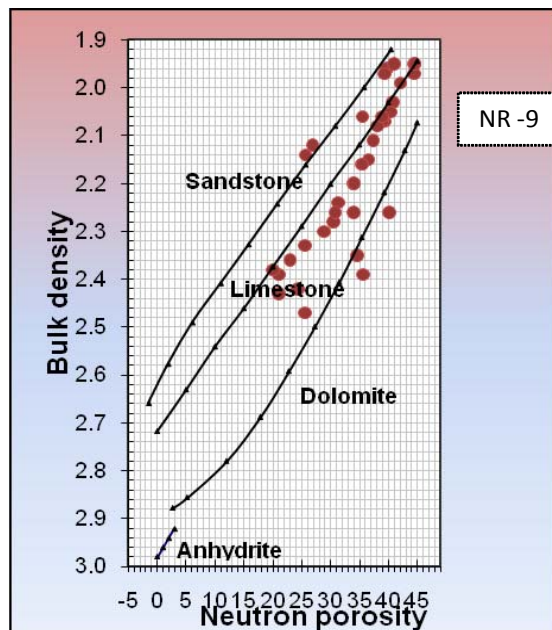
تضم الطبقات الرملية العليا وحدتين هما:

* الوحدة E : تتكون من تعاقب الحجر الرملي الهش المتوسط الصلابة مع صخور سجيلية مع تداخلات قليلة من الحجر الجيري، يبلغ معدل سماكة الوحدة حوالي 22 متراً، ونلاحظ أنها ممتدة عند أطراف الحقل وتتميز ببيئة ساحلية (Braspetro, 1980).

* الوحدة F : تتكون هذه الوحدة أيضاً من تعاقب الحجر الرملي مع الصخور السجيلية بمعدل سماكة تبلغ 18 متراً ويزداد سمكها من الغرب إلى الشرق ومن الجنوب إلى الشمال. يلاحظ في الشكل (4-3) تجمع النقاط حول نطاق السيليكافضلاً عن تجمع بعض من النقاط عند أنطقة معدن الكالسايت ، كما يبين الشكل (5-3) التجمع الصخري للطبقات الرملية العليا حيث نلاحظ تبعثر النقاط لتكوين الزبير حيث تدلل على أن الصخور الرملية غير نظيفة مائة بالمئة.

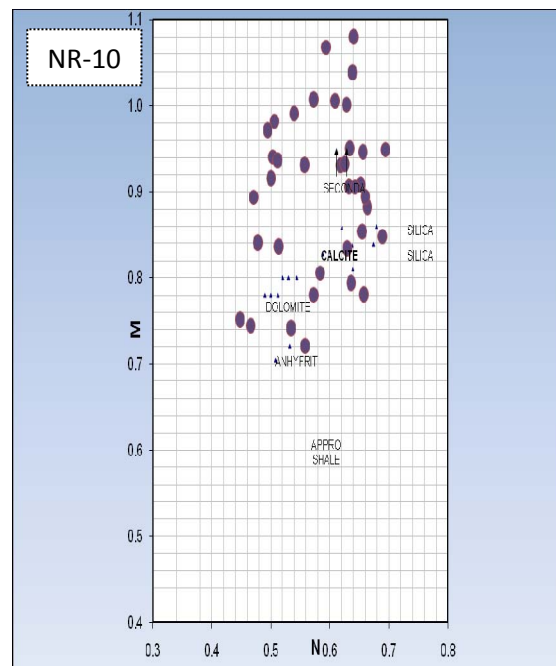
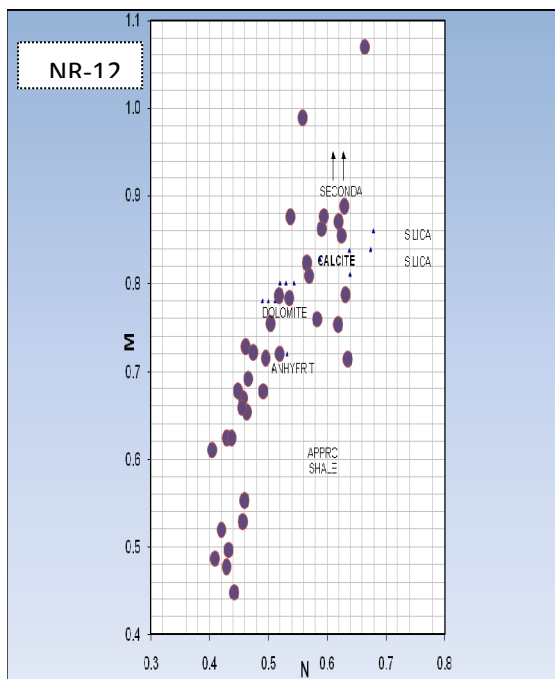
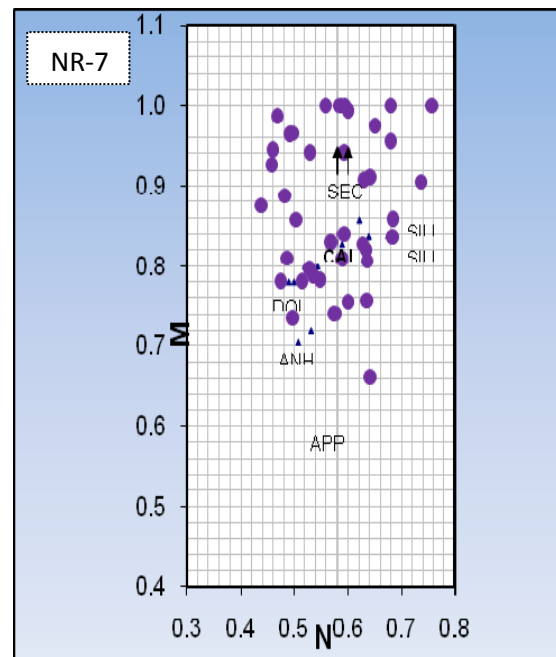
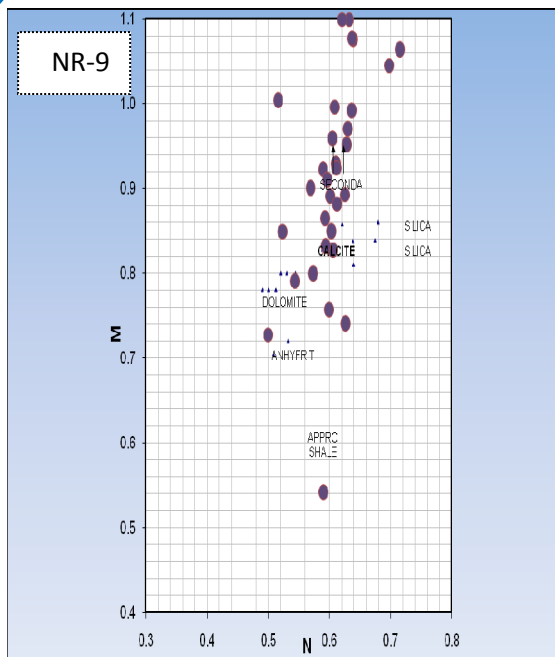


الشكل (2-3) مرتسمات (M-N) لتوضيح معدنية الطبقات السجيلية والجيرية العليا للوحدتين (AB + CD) لتكوين الزبير لآبار الدراسة



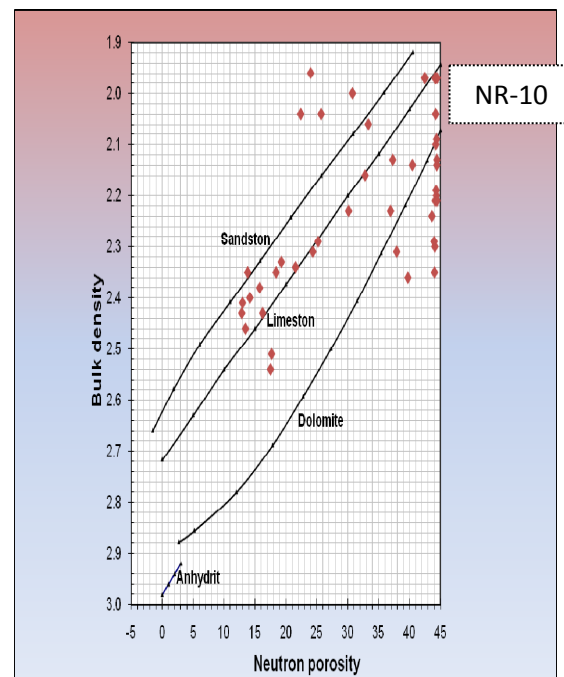
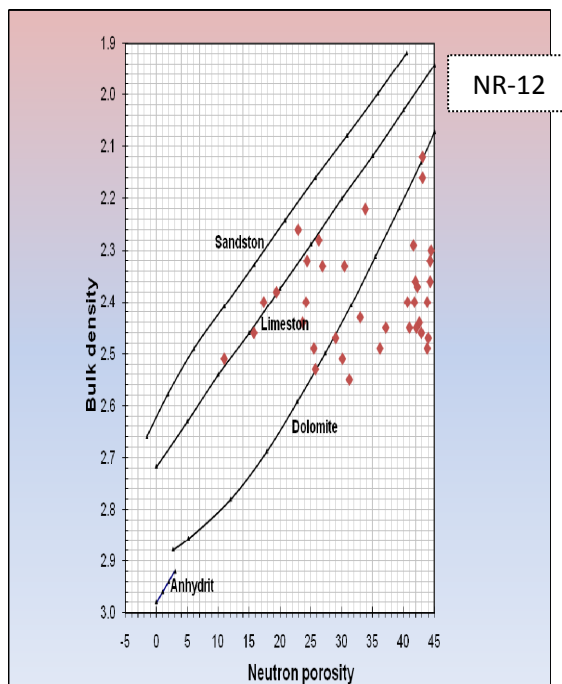
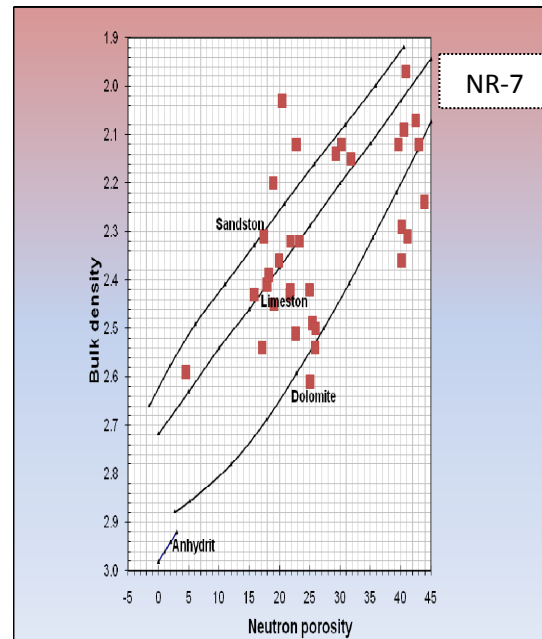
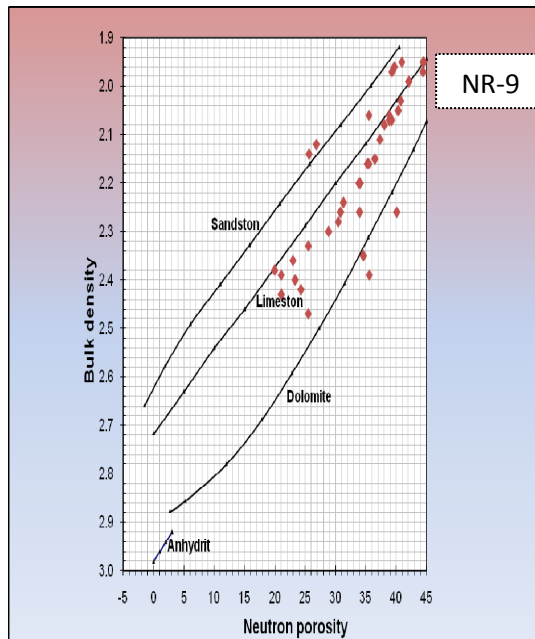
الشكل (3-3) مرتسمات ($\rho_b - \rho_N$) لتوضيح صخرية الطبقات السجيلية والجيرية العليا

للوحدين (AB + CD) لتكوين الزبير في آبار الدراسة



الشكل (3-4) مرتسمات (M-N) لتوضيح معدنية الطبقات الرملية العليا للوحدتين (E+F)

لتكوين الزبير لآبار الدراسة



الشكل (5-3) مرتسمات $(\rho_b - \rho_N)$ لتوضيح صخرية الطبقات الرملية العليا للوحدتين (E + F)

لتكوين الزبير في آبار الدراسة

3- الوحدة السجيلية G:

تتكون من صخور سجيلية غامقة متهدمة تتخللها طبقة رقيقة من الحجر الجيري الطباشيري يبلغ معدل سماكة الوحدة حوالي 13متر، وتزداد السماكة من الشرق إلى الغرب زيادة طفيفة (سوادي وآخرون، 2006).

4- الوحدة الرملية H:

تتكون من الحجر الرملي المسامي الهش يتداخل معه طبقة من الحجر الغريني الرملي والصخور السجيلية المتهدمة، يبلغ معدل سماكة الوحدة حوالي 32 متراً وتكون السماكة أعلى ما يمكن عند السفح الغربي من الحقل وفي شماله (سوادي وآخرون، 2006).

5 - الطبقات السجيلية والجيرية: (I,J,K,L,M)

* الوحدة I: تتكون من صخور سجيلية وتحتوي على صخور طينية وبمعدل سماكة 15 متراً.
* الوحدة J: متكونة من طبقة رقيقة من الصخور الكلسية وهي أصغر الوحدات سمكاً إذ يبلغ معدل سماكتها 2 متراً.

* الوحدة K: تتكون من صخور سجيلية وتحتوي على صخور طينية أيضاً بمعدل سماكة 6 أمتار.
* الوحدة L / تتكون من صخور جيرية رخوة تتخللها طبقة رقيقة من الصخور السجيلية بمعدل سماكة 6 متراً، تكون سماكة الوحدة متقاربة من الشرق إلى الغرب وتزداد زيادة بسيطة من الجنوب باتجاه الشمال .

* الوحدة M: تتكون هذه الوحدة من صخور سجيلية مع صخور طينية رخوة .

6- الطبقات الرملية السفلى :

تتضمن هذه الطبقات ثلاث وحدات مكمنية، إذ تتميز بخصائص مكمنية جيدة.
تقسم الطبقات الرملية السفلى إلى عدة وحدات هي:
* الوحدة N: تتكون من الصخور الرملية مع صخور سجيلية عند الأسفل في قاع الوحدة وبمعدل سماكة 9 أمتار وتكون السماكة اكبر عند جنوب الحقل عند البئر NR-7. تتميز هذه الوحدة ببيئة شاطئية إلى ساحلية (سوادي وآخرون، 2006).

* الوحدة O: تتكون من تعاقب الصخور السجيلية المحتوية على الصخور الطينية مع طبقات من الحجر الرملي الهش المتوسط الحجم وبمعدل سماكة 46 متراً، إذ تعد أكبر الوحدات المكمنية من حيث السماكة.

* الوحدة P: وتتكون من الحجر الرملي الهش تتخللها صخور سجيلية بمعدل سماكة 3 أمتار، وهي أصغر الوحدات المكمنية سماكة وتتميز بسحنة أنتقالية.

7- الطبقة السجيلية المتمثلة بالوحدة الصخرية Q:

تمثل الطبقة الأخيرة لمكمن الزبير، إذ تتكون من صخور سجيلية متهدمة تحتوي على حجر طيني وبمعدل سماكة حوالي 24 متراً، كما تكون السماكة في غرب الحقل ووسطه أكبر منه عند الأطراف، الجدول (1-3) يبين الوحدات الصخرية المكونة لتكوين الزبير وأعماقها لأبار الدراسة.

الجدول (1-3) أعماق وسماكات الوحدات الصخرية لتكوين الزبير في حقل نهر بن عمر
في آبار الدراسة

Rock Units	(TOP) NR-7	Thickness (m)	NR-9	Thickness (m)	NR-10	NR-12
A&B	2936 m	11	3353	17	3365	3447
C&D	2947 m	65	3370	71	3383	3463
E	3012 m	22	3441	37	3458	3542
F	3034 m	19	3478	6	3476	3567
G	3053 m	15	3484	14	3503	3579
H	3068 m	26	3498	31	3511	3600
I&K	3094 m	22	3529	24	3549	3632
L&M	3116 m	12	3553	10	3563	3655
N	3128 m	18	3563	11	3575	3665
OP	3146 m	52	3574	62	3591	3677
Q	3198 m		3636		3658	3735

3-3: الوحدات المكمنية (Reservoir units)

يتضمن تكوين الزبير في حقل نهر بن عمر خمس وحدات مكمنية منتجة للنفط، وفيما يلي وصف للخصائص البتروفيزيائية لتلك الوحدات المستنتجة من تحليل المجسات البئرية لكل آبار الدراسة وكما موضحة نتائجها في الملحق رقم (1) .

1- الوحدة المكمنية E :

توجد هذه الوحدة في بداية الطبقات الرملية العليا والمتكونة من تعاقب الحجر الرملي الهش مع بعض من الصخور السجيلية وهي من الطبقات الرملية الجيدة، وقد أجري فحص أنتاجي لهذه الطبقات للبئر NR-10 عند العمق (3482 - 3487) متر، إذ كانت الإنتاجية حوالي 860 برميل/ يوم وبلغت كثافة النفط (15.5) حسب مقياس معهد البترول الأمريكي (API)، أما النفاذية فبلغت 635 ملي دارسي.

تمتلك الوحدة E مواصفات مكمنية جيدة إذ يبلغ معدل المسامية الكلية (19, 26, 24, 26.5)% لآبار الدراسة (NR-7, NR-9, NR-10, NR-12) على التوالي، أما قيم التشبعات المائية فتبلغ معدلاتها (27.5, 43, 34, 52) % للآبار أعلاه على التوالي، كذلك يلاحظ أن كمية النفط المتحرك تكون أعلى من كمية النفط المتبقي في الوحدة المكمنية (E) في جميع آبار الدراسة، لاسيما عند البئر NR-9 مما يسمح بجودة في الإنتاج النفطي بسبب نفاذية التكوين الجيدة. ويبين الجدول (2-3) الخصائص البتروفيزيائية للوحدة المكمنية E في آبار الدراسة.

جدول (2-3) نتائج التحاليل البتروفيزيائية المحسوبة من المجسات البئرية للوحدة E

لجميع آبار الدراسة

Well No.	Average						
	V _{sh} %	Ø _N %	Ø _{N.D} %	SPI %	S _w %	MOV %	ROS %
NR-7	44	24	26.5	10	27.5	38	34
NR-9	30	24	24	8	43	44	13
NR-10	36	28	26	30	34	36	30
NR-12	43	25	19	2	50	30	20

2- الوحدة المكمنية F :

تمتاز هذه الوحدة مواصفات مكمنية رديئة - متوسطة، إذ يبلغ معدل التشبعات المائية في آبار الدراسة (45, 70, 47.5, 77) %، ومعدل المسامية الكلية (12, 13, 17, 13) % وهي مسامية قليلة مقارنةً بالوحدة السابقة، وتبلغ قيم معدلات تشبع النفوط المتبقية (17, 19, 26, 38) % وهي قيم عالية قياساً بقيم معدلات التشبعات النفطية القابلة للإزاحة البالغة (37, 18, 25, 17) لأبار الدراسة NR-7, NR-9, NR-10, NR-12 على التوالي، إذ يكون النفط المتبقي ROS أعلى من النفط المتحرك عند الوحدة (F) في البئرين NR-10, NR-12 كما موضح في الجدول (3-3).

جدول (3-3) نتائج التحاليل البتروفيزيائية من المجسات للوحدة F في آبار الدراسة

Well No.	Average						
	V _{sh} %	Ø _N %	Ø _{N.D} %	SPI %	S _w %	MOV %	ROS %
NR-7	36	9	12	2	45	37	18
NR-9	35	14	13	4	63	18	19
NR-10	26	13	17	7	47.5	25	28
NR-12	41	16	13	2	60	17	23

3- الوحدة المكمنية H :

تتميز هذه الوحدة بوجود مسامية فعالة أفضل من الوحدة المكمنية F التي تعلوها إذ يبلغ معدل المسامية الكلية (21, 19, 20, 14) %، ومعدل التشبع المائي فيبلغ (27, 41, 40, 63) % لآبار الدراسة (NR-7, NR-9, NR-10, NR-12) على التوالي، وهذا بدوره يساعد على تواجد تشبعات نفطية جيدة. كذلك تكون نسبة النفط المتحرك جيدة لكنها تكون ذات قيم أقل من النفط المتبقي في هذه الوحدة للبئر NR-7 كما يبين الجدول (3-4).

جدول (4-3) نتائج التحاليل البتروفيزيائية من المجسات للوحدة H لآبار الدراسة

Well No.	Average						
	V _{sh} %	Ø _N %	Ø _{N.D} %	SPI %	S _w %	MOV %	ROS %
NR-7	23	13	21	9	27	33	40
NR-9	18	20	19	8	41	36	24
NR-10	22	16	20	10	40	30	29
NR-12	27	13	14	4	66	22	12

٤ - الوحدة المكمنية N :

تتواجد هذه الوحدة في بداية الطبقات الرملية السفلى التي تتميز بمواصفات مكمنية جيدة، حيث تظهر الفحوصات التي أجريت للطبقات الرملية السفلى عند البئر NR-8 للعمق (33373.3-3354.3) متراً وكانت النتائج كما يلي : الإنتاجية 968 برميل/ يوم ،النفاذية 74 ملي دارسي وكثافة النفط API 23، وكذلك أجرى تنقيب البئر NR-10 للعمق (3590-3586) متر وأظهرت النتائج أن الإنتاجية قد بلغت 960 برميل ماء/ يوم، إما النفاذية فبلغت 187 ملي دارسي.

تتميز الوحدة المكمنية N بكون الفضالة النفطية (ROS) أكبر من النفط المتحرك في البئرين (NR-9, NR-10) بسبب النفاذية الواطئة لهذه الوحدة عند هذين البئرين مما يقلل من الاستفادة من هذه الوحدة في الإنتاج النفطي كما موضح في الجدول (3-5) والذي يظهر قيم معدل تشبع النفط المتبقي البالغة (7, 9, 36, 44) %، أما النفط المتحرك فيبلغ (3, 32, 36, 13) % والمسامية الكلية (12, 18, 35, 11) لآبار الدراسة (NR-7, NR-9, NR-10, NR-12) على التوالي.

جدول (3-5) نتائج التحاليل البتروفيزيائية من المجسات للوحدة N لآبار الدراسة

Well No.	Average						
	V _{sh} %	Ø _N %	Ø _{N.D} %	SPI%	S _w %	MOV%	ROS%
NR-7	23	9	12	4	56	37	7
NR-9	12	17	18	7	59		9
NR-10	15	22	35	16	23	32	44
NR-12	20	10	11	4	80	15	5

5- الوحدة المكمنية OP:

تجمع وحدتين صخريتين: الوحدة O وهي أكبر الوحدات سماكة والمتكونة من تعاقب الصخور السجيلية المحتوية على الصخور الطينية مع طبقات من الحجر الرملي، والوحدة P وهي أصغر الوحدات المكمنية والمتكونة من الحجر الرملي الهش. تأخذ قيم المسامية بالتزايد عند الوحدة (OP) للبئر NR - 10 لتصل إلى (28) %، التشبع المائي عندها (49) %، أما كمية النفط المتبقي فتكون أعلى من النفط القابل للحركة بقليل نتيجة قلة النفاذية عند هذا البئر. أما آبار الدراسة المتبقية فيلاحظ عند هذه الوحدة حصول زيادة في معدلات التشبعات المائية قياساً بمعدلات التشبعات النفطية كما موضح في الجدول (3-6) عدا البئر NR-10. إذ يبلغ معدل التشبع المائي (55, 49, 57, 56) %، أما المسامية الكلية والمصححة من تأثير السجيل فتبلغ (15, 28, 17, 15) % والمسامية الثانوية (6, 15, 7, 4) % لآبار الدراسة (NR-12, NR-10, NR-9, NR-7).

جدول (3-6) نتائج التحاليل البتروفيزيائية من المجسات للوحدة OP لآبار الدراسة

Well No.	Average						
	V _{sh} %	Ø _N %	Ø _{N.D} %	SPI%	S _w %	MOV%	ROS%
NR-7	45	13	15	4	55	33	12
NR-9	36	18	17	7	57	30	13
NR-10	11	20	28	15	49	25	26
NR-12	37	15	15	6	56	35	9

الفصل الرابع

تحليل الضغوط المكمنية

Analysis of Reservoir Pressures

الفصل الرابع

تحليل الضغوط المكمية

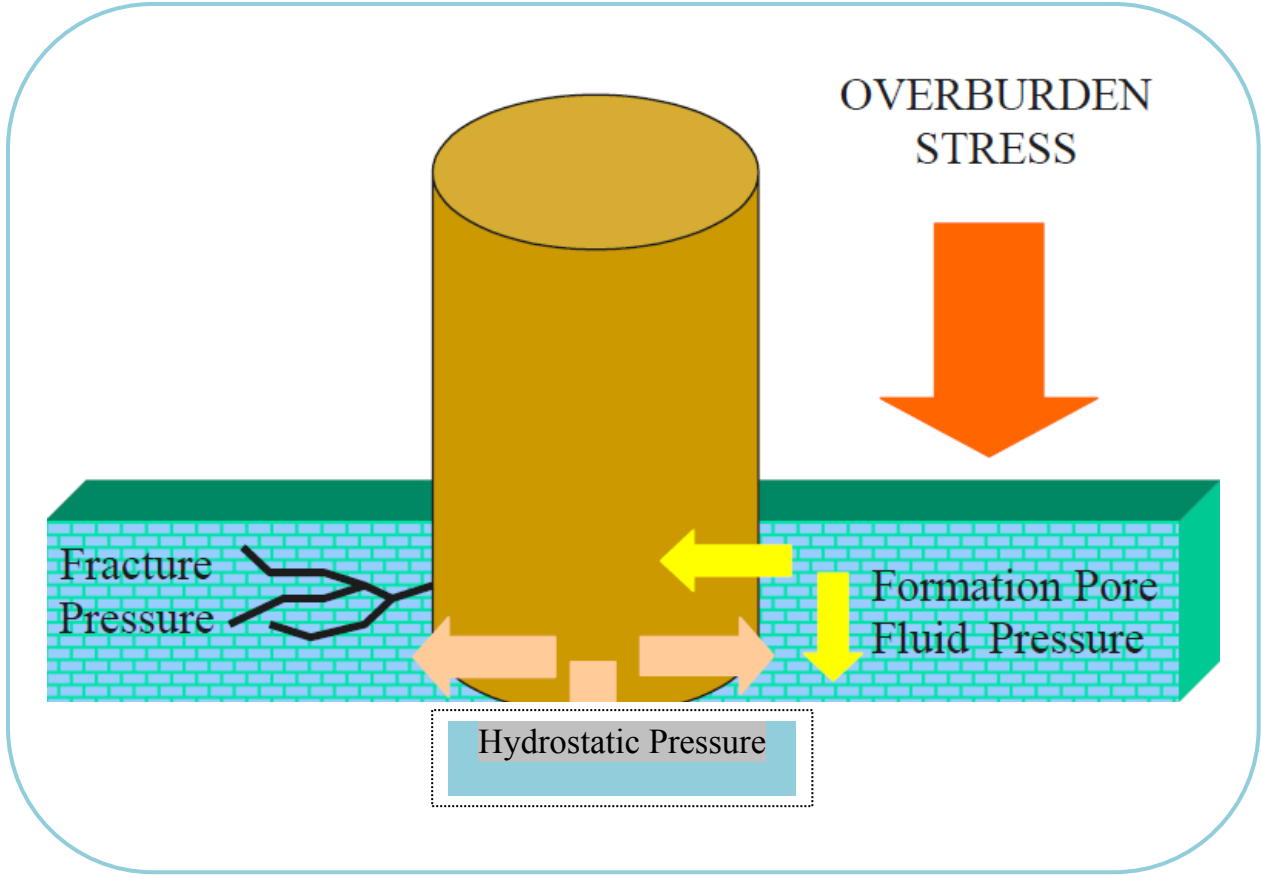
1-4: تمهيد (Preface)

يهتم هذا الفصل بتنبؤ وتحليل تدرج ضغط التكسير (Fracture pressure) وضغط مائع التكوين (Pore Fluid pressure) لآبار الدراسة في تكوين الزبير/ حقل نهر بن عمر الشكل (1-4). إذ يعتبر تكهن تدرج ضغط التكسير عامل مهم جداً في تصميم الآبار النفطية وكذلك له الأثر الفاعل في المساعدة على تجنب عدة مشاكل قد تواجهنا أثناء عملية حفر البئر النفطي، مثل فقدان تدوير سائل الحفر (Lost circulation) والذي يتسبب بواسطة استخدام وزن مفرط لطين الحفر وحدث ظاهرة (Pipe sticking) وهو الذي يؤدي إلى ما يعرف بعصيان الأنبوب نتيجة عملية التكسير الهيدروليكي، فضلاً عن العديد من المشاكل التي نستطيع تلافيها عند اختيار وضع التبطين المناسب للبئر (Proper casing seat) (Al-Ameri, 2004).

إن التعرف على قيم ضغط التكسير يتطلب معرفة قيم كل من ضغط التحميل الفوقي (Overburden pressure) وضغط المائع، فكما هو ملاحظ في الآبار العميقة تكون زيادة وزن طين الحفر وبالتالي الضغط المسلط من قبل طين الحفر ضروري للتغلب على ضغط التكوين العالي نسبياً وبينما تتسبب زيادته المفرطة في تكسر صخور التكوين مشكلة فقدان تدوير سائل الحفر لذا تؤدي المعرفة المسبقة بكل من تدرج ضغط مائع التكوين وتدرج ضغط التكسير كقاعدة أساسية في اختيار وضع التبطين المناسب والذي يسمح بحفر أكثر أماناً.

2-4 : ضغط التحميل الفوقي (الثقل الفوقي) (Overburden Pressure)

يُعرف تدرج ضغط التحميل الفوقي بتغاير الضغط مع العمق والناتج من وزن حشوة الصخرة والمائع الموجود في حيز مسام الصخرة والذي يبلغ حوالي (0.2262 bar / m = 1 Psi / ft) في المناطق ذات النشاط التكتوني القليل، بينما يتغاير عند المناطق النشطة تكتونياً.



الشكل (1-4) الضغوط المختلفة والمؤثرة على جوانب البئر عن: (Hawker, 2001)

تكون الصخرة في حالة أحكام متوازن (Equilibrium compaction) عندما تكون مساماتها متصلة والضغط هايدروستاتيكي أعتيادي بينما تصبح حالة أحكام غير متوازن (أي إن معدل الإحكام يتقدم أو يتخلف عن معدل نفاذ السائل) في حالة تخلف الإحكام، حيث إلى توفر سائل غير قابل للتصريف بمعدل أعتيادي فيزداد ضغط السائل وتصبح الوحدة تحتية الإحكام (Under compaction) أو فوقية الضغط (Over pressure) وكما يعزى سبب تزايد معدل الإحكام إلى تصريف غير عادي للسائل فيقل ضغط السائل وتصبح الوحدة فوقية الإحكام، تحتية الضغط (Hubbert and Rubbey, 1959).

بصورة عامة تتغاير قيم تدرج الثقل من حقل إلى آخر، إذ تأخذ هذه القيم بالتزايد مع العمق والأحكام الصخري، كما أن الآبار التي تنتمي لنفس الحقل تظهر في بعض الأوقات قيم مختلفة لتدرج ضغط التحميل (Al-Ameri, 2004). أن معرفة تدرج الثقل الفوقي خطوة أساسية عند حفر الآبار

الأستكشافية وذلك لأستخدامها في تصحيح حسابات كل من ضغط المائع وضغط التكسير وأن أغلب الأخطاء الشائعة تكمن في اختيار قيم ثابتة أو منحني غير مناسب للثقل الفوقي، في الدراسة الحالية تم أستخدام معطيات الكثافة الكلية المحسوبة من مجس الكثافة للآبار وتوظيفها في حساب تدرج ضغط التحميل الفوقي بالأعتماد على المعادلة النهائية المشتقة من معادلات كل من (Belloti and Giacca, 1978), (Cesaroni et al, 1981) كما في المعادلة الآتية :

$$Gov = 0.433 \frac{\sum_{i=1}^n \rho_b \cdot \Delta H_i}{\sum_{i=1}^n \Delta H_i} \quad (1-4)$$

Gov = تدرج ضغط الثقل الفوقي (psi/ft).

ρ_b = الكثافة الكلية (gm/cc).

ΔH_i = سمك الطبقة (ft) .

i = تشير إلى الفترة الفاصلة .

إذ تمثل المعادلات التالية كيفية حساب ضغط التحميل (S) مع مراعاة الوحدات التحويلية وكما يلي:

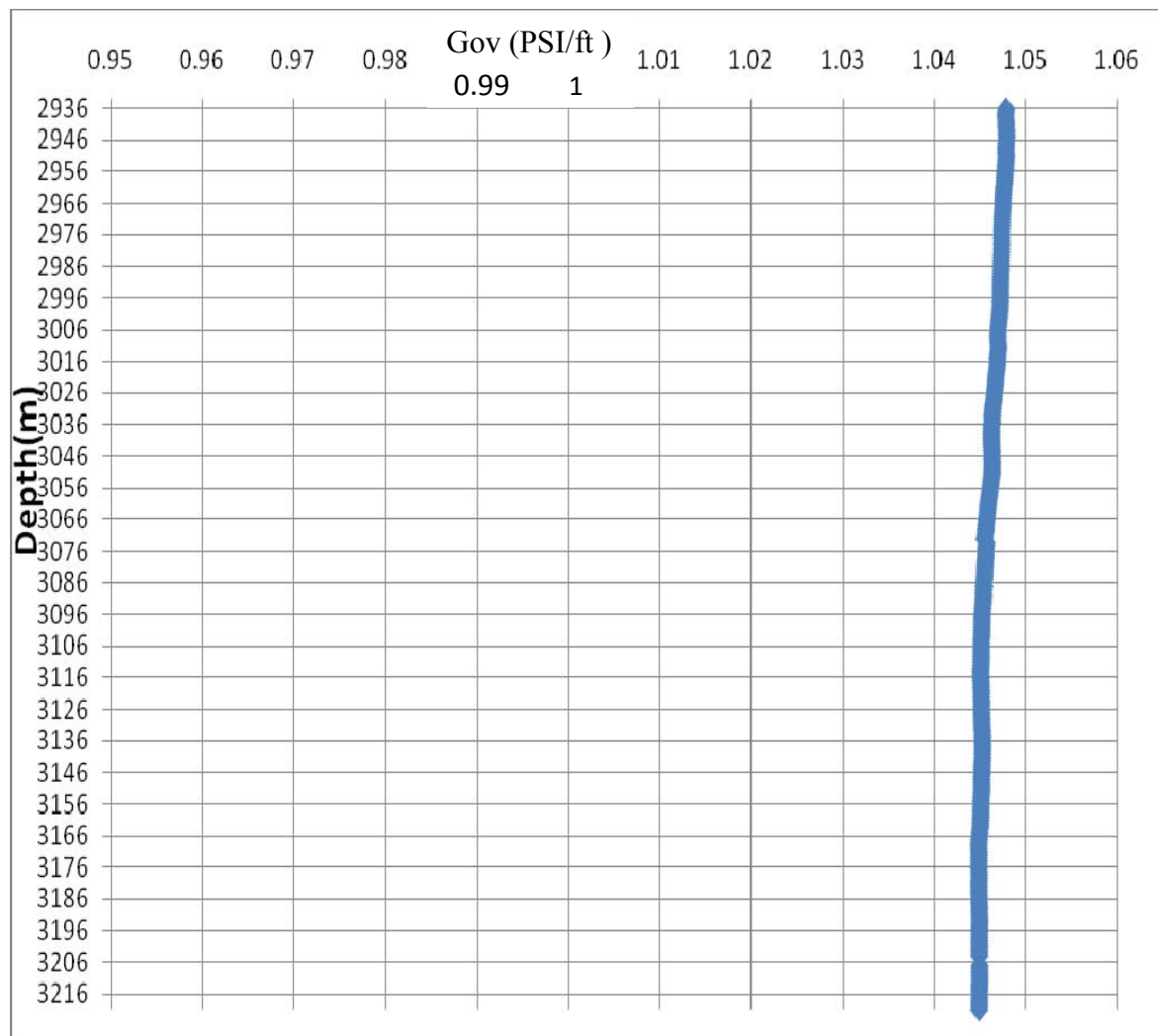
$$\text{Overburden} \quad S = \rho_b \times \frac{\text{TVD}}{10} \quad (2-4)$$

TVD = Total vertical depth (m)
S = Overburden (Kg/ cm³)
 ρ_b = average bulk density g/cm³

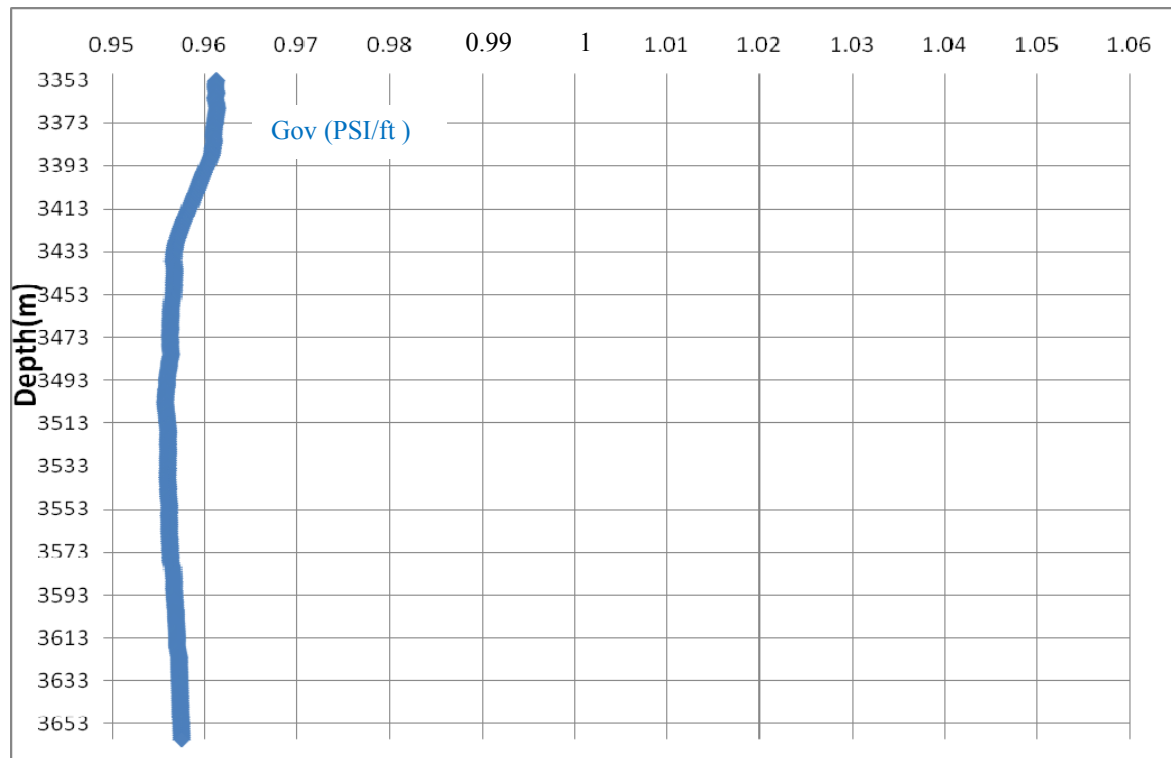
$$S = \rho_b \times \text{TVD} \times 9.81 \quad (3-4) \quad S = \text{Kilo pascals (KPA)}$$

يظهر الملحق رقم (2) النتائج المحسوبة لتدرج ضغط التحميل الفوقي Gov لمكن الزير في آبار الدراسة (NR-12, NR-10, NR-9, NR-7)، وكما تبين الإشكال (2-4) إلى (5-4) توزيع تدرج ضغط التحميل مع العمق. إذ يتغاير ضغط التحميل ويأخذ بالتزايد تدريجياً مع العمق عند الحالة الطبيعية، هذا التزايد الحاصل في الضغط يحصل بفعل الزيادة الحاصلة في كثافة الصخور مع زيادة العمق كنتيجة لفعل الإحكام إلا في مناطق الضغوط الفائقة فتقل قيم Gov كما هو في آبار الدراسة حيث نلاحظ التناقص الواضح في ضغط التحميل مع العمق وهذا دليل مهم على وجود مسامية عالية وكون الوحدة تحتية الأحكام، كما نلاحظ تزايد قيم تدرج ضغط التحميل الفوقي اقلياً بالاتجاه نحو البئر

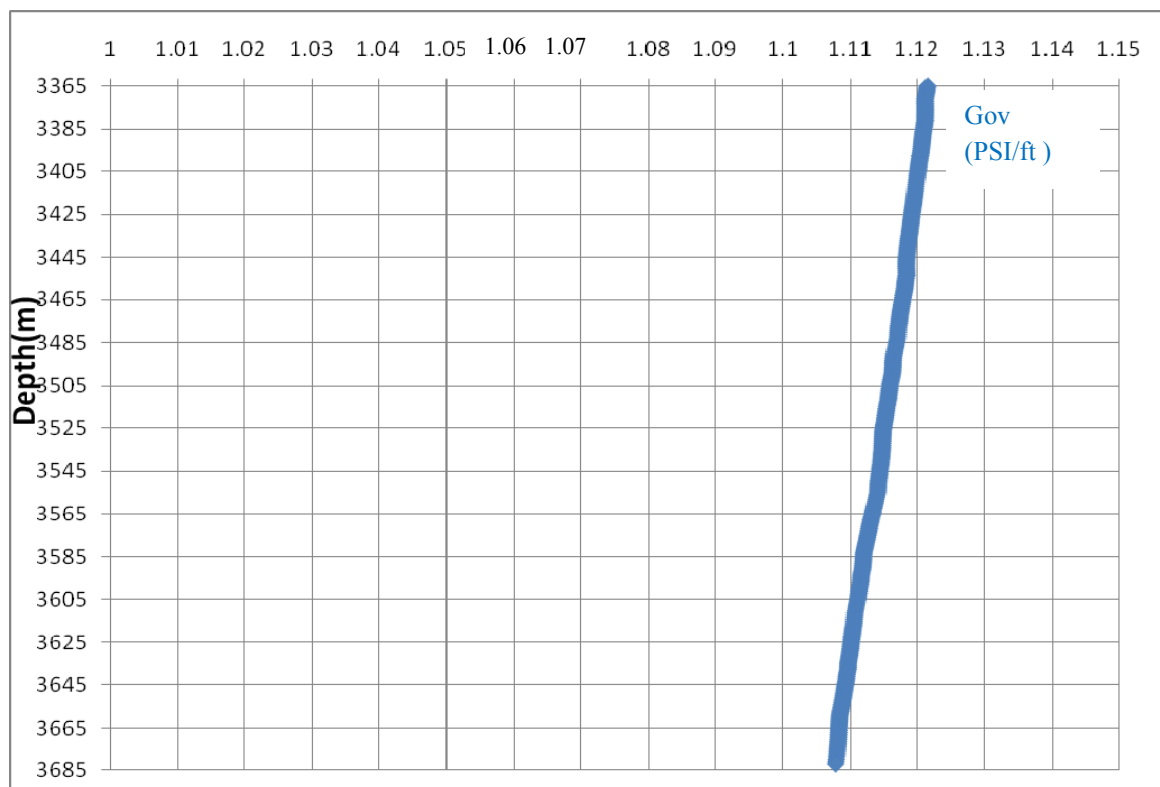
NR-10 لتصل أعلى قيمة لتدرج ضغط التحميل إلى (1.12 Psi/ ft)، كما تصل قيمة تدرج التحميل إلى (1.056 Psi/ft) عند البئر NR-12 بسبب موقع البئر عند شمال الحقل وتبلغ (1.047 Psi/ft) عند البئر NR-7. بينما تكون اقل عند البئر NR-9 حيث تبلغ قيمة تدرج ضغط التحميل حوالي (0.96 Psi/ft)



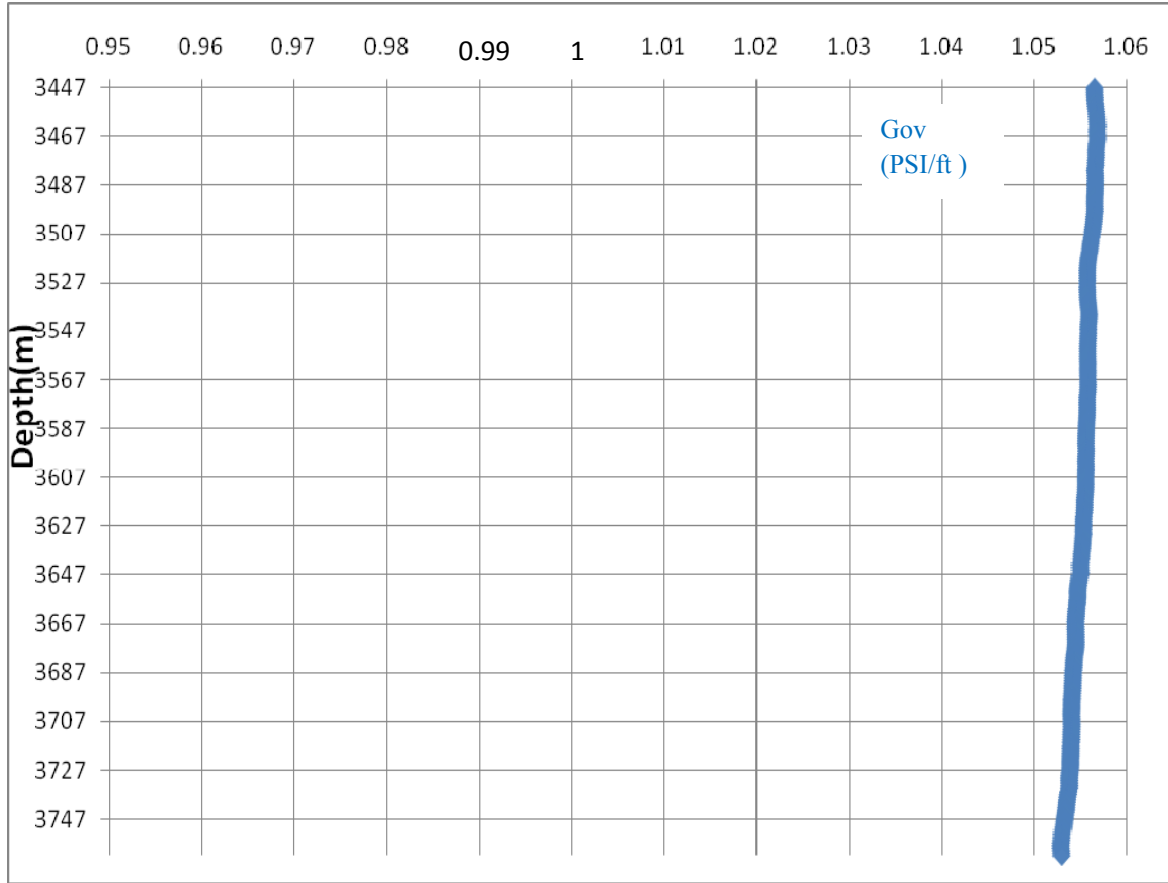
الشكل (2-4) تدرج ضغط التحميل مع العمق للبئر NR-7



الشكل (3-4) تدرج ضغط التحميل مع العمق للبئر NR-9



الشكل (4-4) تدرج ضغط التحميل مع العمق للبئر NR-10



الشكل (4-5) تدرج ضغط التحميل مع العمق للبئر NR-12

4-3: ضغط التكوين (Formation Pressure)

يقصد بضغط التكوين بأنه ضغط المائع الموجود داخل فراغات الصخرة ويعرف أيضاً بضغط المائع (المسامي) (Pore pressure). ويعد ضغط المائع جزءاً مهماً في تشكيل ضغط التحميل الفوقي للصخور فضلاً عن تأثير تراص الحبيبات الصخرية.

يكون ضغط التكوين الاعتيادي مساوياً للضغط الهيدروستاتيكي الاعتيادي الذي يعتمد بدوره على كثافة المائع ونوعه والعمق العمودي الذي يمثل ارتفاع العمود الهيدروستاتيكي للمائع. إذ تختلف قيمة الضغط الهيدروستاتيكي من منطقة إلى أخرى في العالم تبعاً لنوعية وكثافة مائع التكوين. يحسب الضغط الهيدروستاتيكي للموائع من خلال المعادلة التالية (Hawker, 2001):

$$P_{hyd} = \rho h g \quad (4-4)$$

إذ أن :

P_{hyd} : الضغط الهيدروستاتيكي الاعتيادي.

ρ : كثافة المائع .

h : العمق العمودي .

g : معامل التحويل.

كما توضح المعادلات التالية الوحدات التحويلية المناسبة:

$$KPa = kg/m^3 \times 0.00981 \times TVD(m) \quad (5-4)$$

$$PSI = ppg \times 0.052 \times TVD(ft) \quad (6-4)$$

PSI	= pounds per square inch
ppg	= pounds per gallon
ft	= feet

إن الانحدار الضغطي الهيدروستاتيكي لعمود الماء العذب تقدر قيمته 0.43 psi/ft، ولعمود الماء المالح 0.46 psi/ft (Hawker, 2001)، وإن قيمة أنحدار أي ضغط يقع خارج هذين الحدين تعد قيمة غير اعتيادية (Abnormal)، إذ تكون قيم الأنحدار أعلى في حالة فوقية الضغط بينما تكون أقل عندما تكون في حالة فوقية الإحكام كما تبين المعادلات الحسابية التالية تدرج الضغط الهيدروستاتيكي للماء العذب والمالح:

$$\text{Fresh water : Density} = 8.33 \text{ ppg or } 1.0 \text{ SG (1 gm / cc or Kg / m}^3) \quad (7-4)$$

$$\text{Hydrostatic gradient} = 8.3 \times 0.052 = 0.433 \text{ psi / ft} \quad (8-4)$$

$$\text{Or } 1000 \times 0.00981 = 9.81 \text{ K Pa / m} \quad (9-4)$$

$$\text{Brain water : Density} = 8.94 \text{ ppg or } 1.07 \text{ SG (} 1074 \text{ Kg/ m}^3 \text{)} \dots\dots\dots (10-4)$$

$$\text{Hydrostatic gradient} = 9.23 \times 0.052 = 4.65 \text{ psi / ft} \dots\dots\dots (11-4)$$

$$\text{Or } 1074 \times 0.00981 = 10.53 \text{ K Pa / m} \dots\dots\dots (12-4)$$

4-4: الضغوط غير الاعتيادية (Abnormal pressure)

1-4-4: الضغوط الفائقة (Super normal pressure)

تعرف الضغوط الفائقة بأنها تلك الضغوط التي تفوق الضغط السكوني المائي وهي موجودة عادة في الترسبات التي تتراوح في العمر بين الكامبري والعصر الحديث (Selley, 1985). يوجد الضغط الفائق في بيئات الموائع ذات المسامات المغلقة (Closed-pores) إذ لا يمكن تسرب ضغط المائع خلال الطبقات النفاذة إلى السطح، وبذلك فأن المسألتين اللتان يجب أخذهما بالنظر هما: طبيعة حاجز الموائع، وسبب تنامي الضغط (Bradley, 1975; Barker, 1979; Plumely, 1980).

إن حاجز النفاذية الذي يمنع تحرر الضغط قد يكون تركيبياً (بنوياً) أو صخارياً. ومن حواجز النفوذية الشائعة هي صخور المتبخرات (Evaporate rocks) والسجيل (Shale) ومن بين الأقل شيوعاً هي صخور الحجر الجيري، وقد تتوفر حواجز النفوذية البنيوية من قبل الفوالق، وتلاحظ هذه الظاهرة في التكاوين المترسبة في أحواض رسوبية ذوات الترسيب القاري والسريع إذ تكون ترسباتها غنية بالأطيان مثل ترسبات الدلتا والأحواض التي تكون ترسباتها مزيجاً من ترسبات قارية وتبخيرية (EXLOG, 1985; Serra, 1986; Bolton and Maltman, 1998).

إن تحول الضغوط فوق الاعتيادية إلى ضغوط أعتيادية (هايدروستاتيكية) تتم نتيجة عمليات الرفع التكتوني (Uplift) ومن ثم تعرية الجزء المنكشف من العمود الطباقى الذي يؤدي إلى هبوط درجة الحرارة التي بدورها تعمل على خفض ضغط المائع الموجود في المسامات وهذه الظاهرة تكون منتشرة في حقول الولايات المتحدة والتي يعتقد أنها حدثت أثناء الحركة اللارامادية وبعدها (Russel, 1972).

عندما يكون البئر في طور الحفر فان هنالك العديد من المعاملات التي تدلل على وجود ضغط شاذ مثل حصول زيادة مفاجئة في معدل الأختراق (Penetration rate) وزيادة مفاجئة في حرارة طين

الحفر ونقصاناً في كثافة الفتات السجيلي (Shale cutting). درست الطريقة المتعلقة بأس الحفر (Drilling (d) exponent) من قبل العالمان (Jordan and Shirley, 1966)، أذ تأخذ هذه الطريقة بالنظر حقيقة أن معدل الأختراق لا يعكس درجة أنضغاط الترسبات وحسب بل كذلك وزن البريمة وسرعة الدوران (Rotary speed) وكما موضح في المعادلة التالية:

$$D_{exp} = \frac{\text{Log } (R_{160}/N)}{\text{Log } (12W/10^6 D)} \quad (13-4)$$

R: معدل الأختراق (ft / hour).

N: سرعة الدوران (cycle /min) .

W: الوزن المسلط على البريمة (Pound).

D: قطر تجويف البئر (inch).

كما ترتفع قراءة المجس الصوتي وتظهر زيادة ملحوظة في مناطق الضغوط الفائقة فضلاً عن حصول ارتفاع قيم المسامية، في حين تقل قراءتي كل من مجسي الكثافة والمقاومية بحددة في مناطق الضغوط الفائقة (Hottman and Johnson, 1965).

4-4-1-1: أسباب نشوء الضغوط الفائقة (Causes of abnormal pressures)

وتتمثل بعدة عوامل جيولوجية وفيزيائية وجيوكيميائية وميكانيكية. تحدد هذه العوامل كما يلي:

1 - الإحكام (Compaction)

إن حالة فوقية الضغط هي نتاج ظاهرة الإحكام وتنتج من اشتراك ثلاثة عوامل رئيسة هي (Magara, 1978; Carstens and Dyprick, 1980 in Saleh, 1999):

أولاً: شحة الطبقات النفاذة مثل الرمل (Lack of permeable bed).

ثانياً: معدل ترسيبي سريع (Rapid rate of sedimentation).

ثالثاً: تجمع كثيف للترسبات (Thick accumulation of sediments).

أحتمالية توليد الضغوط غير الاعتيادية عندما يكون معدل الترسيب ثابتاً تزداد مع زيادة السمك الكلي للترسبات، وهو من الأسباب الشائعة في حدوث الضغوط الفائقة الذي ينتج عندما تكون سرعة الترسيب أعلى من تبدد الضغط كما في الحافات غير الفعالة للصفائح (Magara, 1978).

2- تأثير الحرارة (Aquathermal effect)

تزداد الحرارة بشكل عام بزيادة عمق الدفن ومن ثم يزداد حجم الماء، فعندما يكون الماء (المائع) في نظام مفتوح فالماء يتمدد وبعض منه سوف يهاجر خلافاً في حالة النظام المغلق (مثل مقطع من السجيل الكتلي)، إذ يؤدي إلى زيادة الضغط بمعدل أكبر من حالة عدم وجود تأثير للحرارة. يصل معدل زيادة ضغط المائع إلى (1.8 psi / ft) مع تزايد التدرج الحراري بمقدار (25 c / km) (Magara, 1978).

3- توليد الهيدروكربونات (Generation of hydrocarbons)

إن تولد الغاز الطبيعي نتيجة العمليات الحرارية في الأعماق تحت سطحية يسبب نشوء ضغطاً إضافياً يساعد بدوره في سرعة نشوء الضغوط فوق الاعتيادية. إذ أشار (Bredehoeft and Fouch, 1992) إلى أن عملية الأنطمار يصاحبها زيادة في درجات الحرارة وعندما تصل درجات الحرارة إلى حد يكفي لإنضاج المادة العضوية سوف يتولد غاز الميثان الطبيعي والهيدروكربونات الخفيفة ذوات الأوزان الجزيئية الواطئة.

4- التجمع الهيدروكربوني (Hydrocarbon accumulation)

يكون تأثيره محلي وغير واسع، وينتج عن زيادة فرق الكثافة بين الماء والهيدروكربونات بزيادة عمود الهيدروكربونات (Magara, 1978).

5- الفعاليات التكتونية Tectonic activities

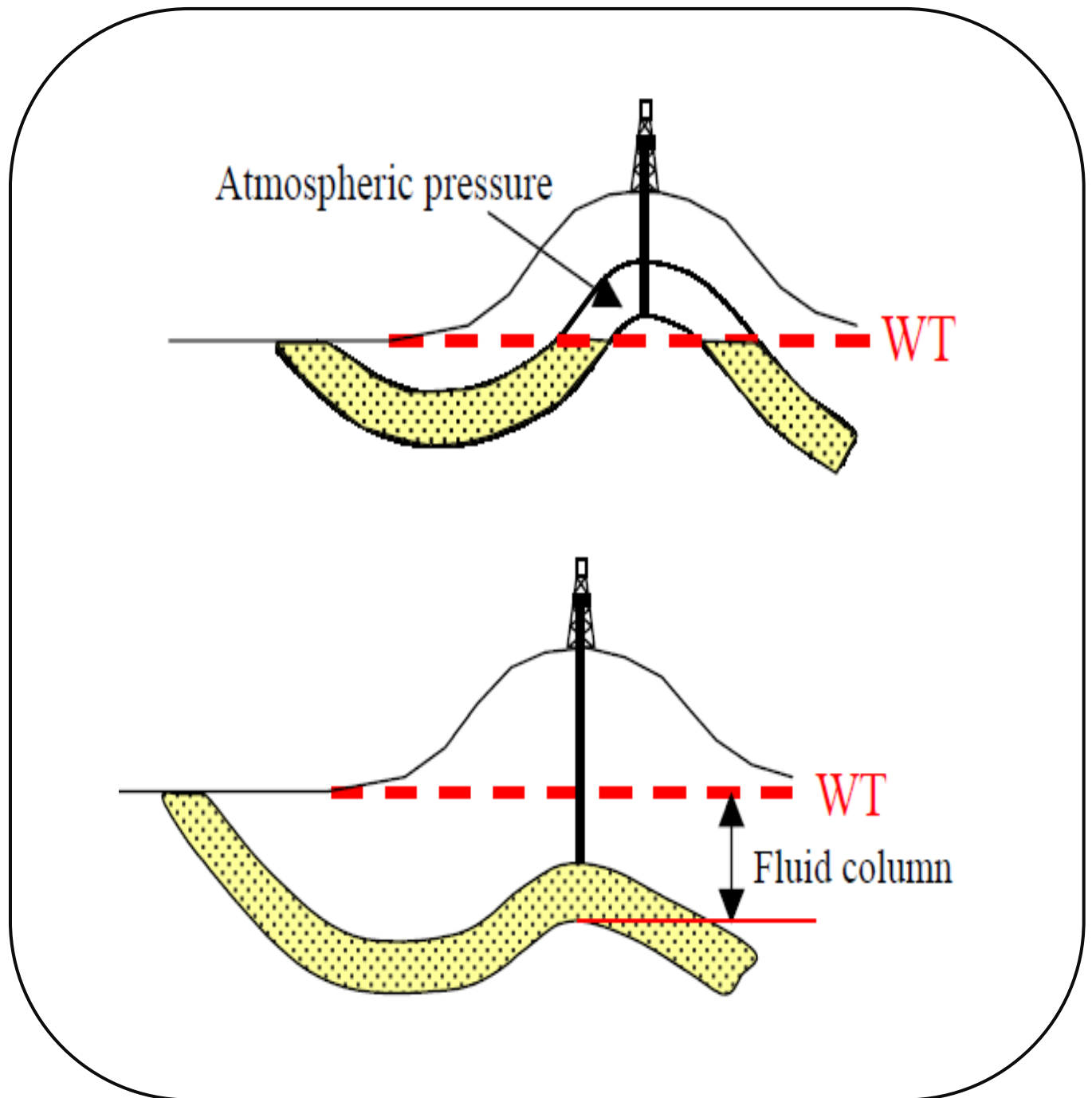
تؤثر العمليات التكتونية بفعل تواجد الفواق والطي للطبقات في أحكام وإغلاق المكنن بالكتل الصماء وغير النفاذة التي تتسبب بحدوث الضغوط الفوقية (Kenneth and Bougher, 1969).

7- التسميت (Cementation)

إن عملية السمنتة للصخور الخازنة تزيد من ضغط الفراغات لأنها تعمل على غلق المسامات نتيجة ترسبات السمنتة بفعل وجود الأيونات المعدنية الذائبة في مياه التكوين، وهذا يؤدي بدوره إلى نشوء الضغط الغير الاعتيادي للتكوين، فضلاً عن عوامل أخرى تزيد من احتمالية نشوء الضغوط غير الاعتيادية مثل الضغط الأزموزي (Osmosis) والظروف الأرتوازية (Artesian Condition).

4-2: الضغوط المنخفضة (Subnormal pressure)

تعرف الضغوط المنخفضة بأنها تلك الضغوط التي تكون قيمها أقل من الضغط السكوني المائي وتحدث في المكن الذي يكون منفصلاً عن المياه الجوفية الدوارة بواسطة حاجز نفوذية وفي حالة العكس فإن المكن سوف يمتلئ بالماء ويرتفع كما يمكن الحصول على ضغوط منخفضة من خلال أنتاج الموائع من المكن لاسيما عندما يفتقد إلى دفع مائي (Selley, 1985). يظهر الشكل (4-6) تأثير المستوى المنخفض للمياه الجوفية في ظهور الضغوط. أذ تظهر هذه الضغوط المنخفضة خلال حفر الآبار مسببة فقدان طين الحفر والتي يجب معالجتها بتقليل الضغط الناتج عن عمود طين الحفر وذلك بتقليل كثافته، (العتابي، 2009).



الشكل (6-4) تأثير مستوى المياه في ظهور أنطقة الضغط المنخفض عن: (Hawker, 2001)

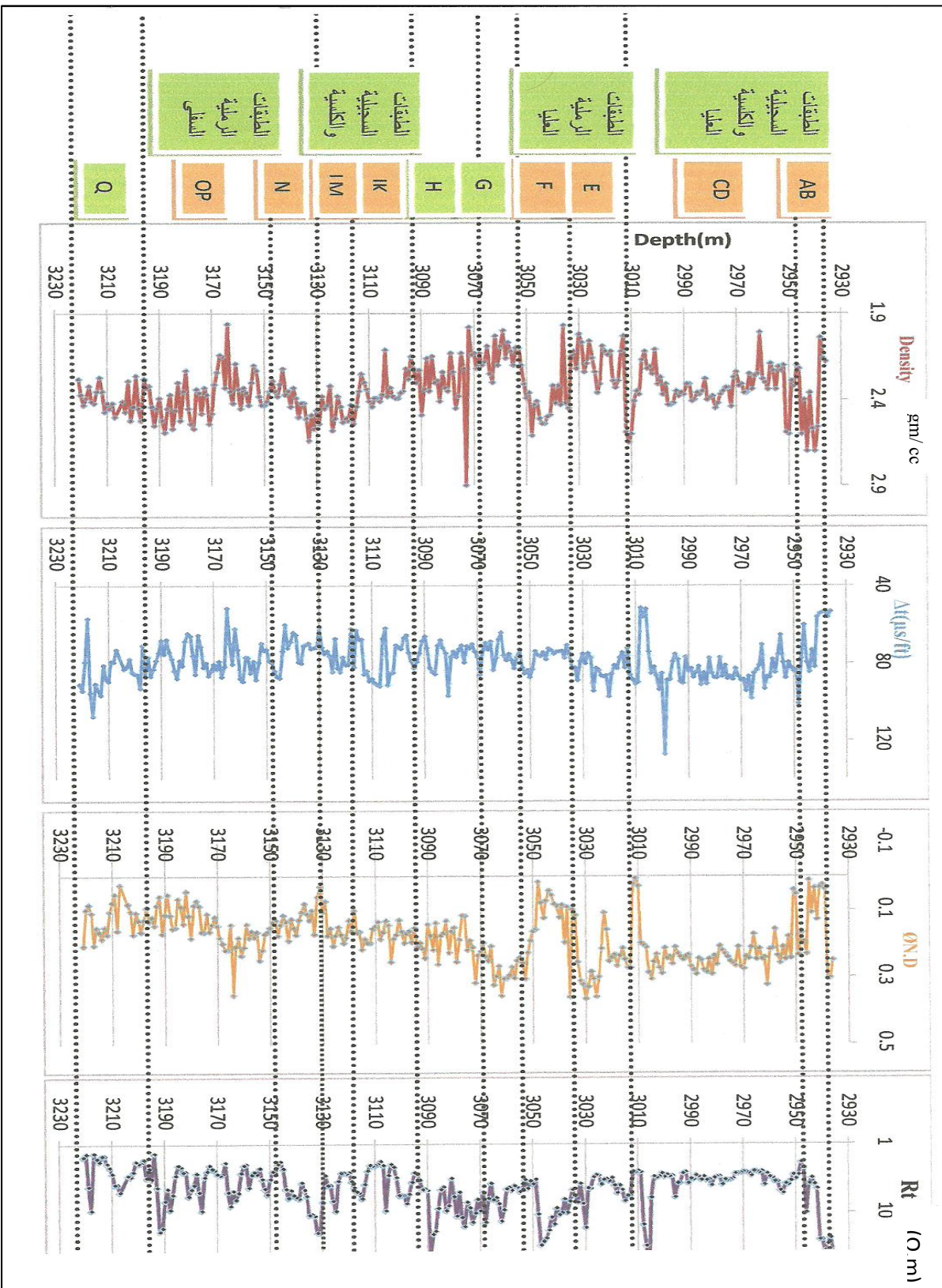
تعد العمليتين التاليتين المسبب الرئيس للضغوط المنخفضة وهي:

1- زيادة حجم المسامات: وتشمل

- إزالة الأنضغاط (Deco pressure): إن عملية التمدد الحاصلة بإزالة الضغط للمناطق التي تعرضت للرفع التكتوني والتعرية تؤدي إلى ضغوط تحت اعتيادية إذ يعود انخفاض الضغط نتيجة تمدد الموائع لتملاً الفراغ الإضافي (الشهوان، 2002)

2- الانخفاض الحاصل في درجة حرارة المكن: حيث يؤدي النقص في الممال الحراري (Geothermal gradient) إلى برودة موائع المكن وتقلصها لذلك ينتج ضغط منخفض .

جرى في هذه الدراسة تحليل وحساب قيم تدرج ضغط المائع من خلال تطبيق المعادلة رقم (4-15) فضلاً عن تفاسير المجسات، إذ تظهر المجسات سلوكاً مغايراً عند مناطق الضغوط غير الاعتيادية (Abnormal pressures) متمثلاً بتزايد في قراءة المجس الصوتي Δt نتيجة حصول زيادة في قيم المسامية عند مناطق الضغوط الفائقة، أما بالنسبة لسلوك المقاومة والكثافة فأن قيمها تأخذ بالتناقص عند مناطق الضغوط الفائقة، توضح الأشكال (4-7) إلى (4-10) التغيرات الحاصل في سلوك المجسات البئرية مع العمق لمكن الزبير / حقل نهر بن عمر في أبار الدراسة .



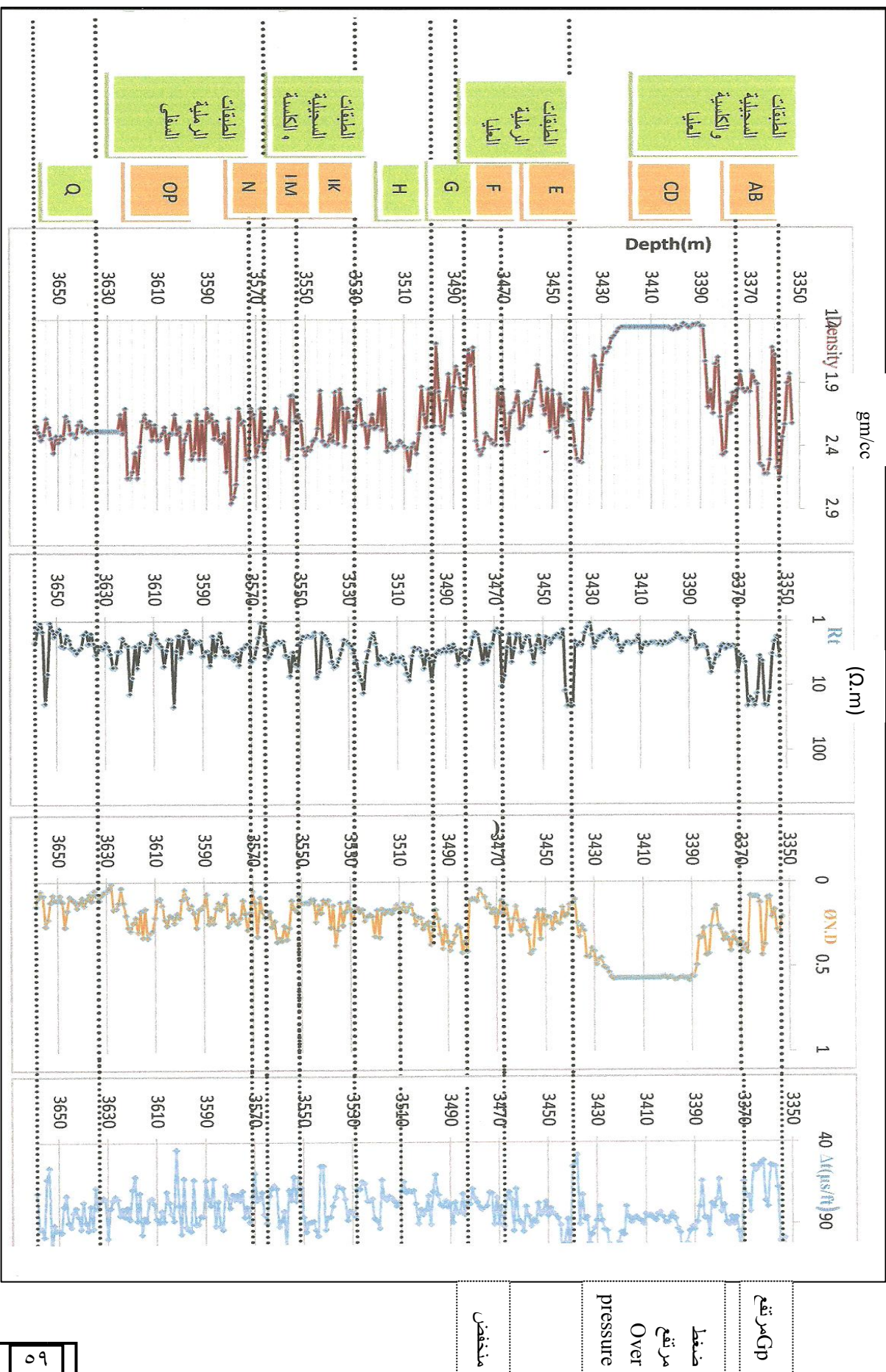
ضغط مرتقم

ضغط منخفض

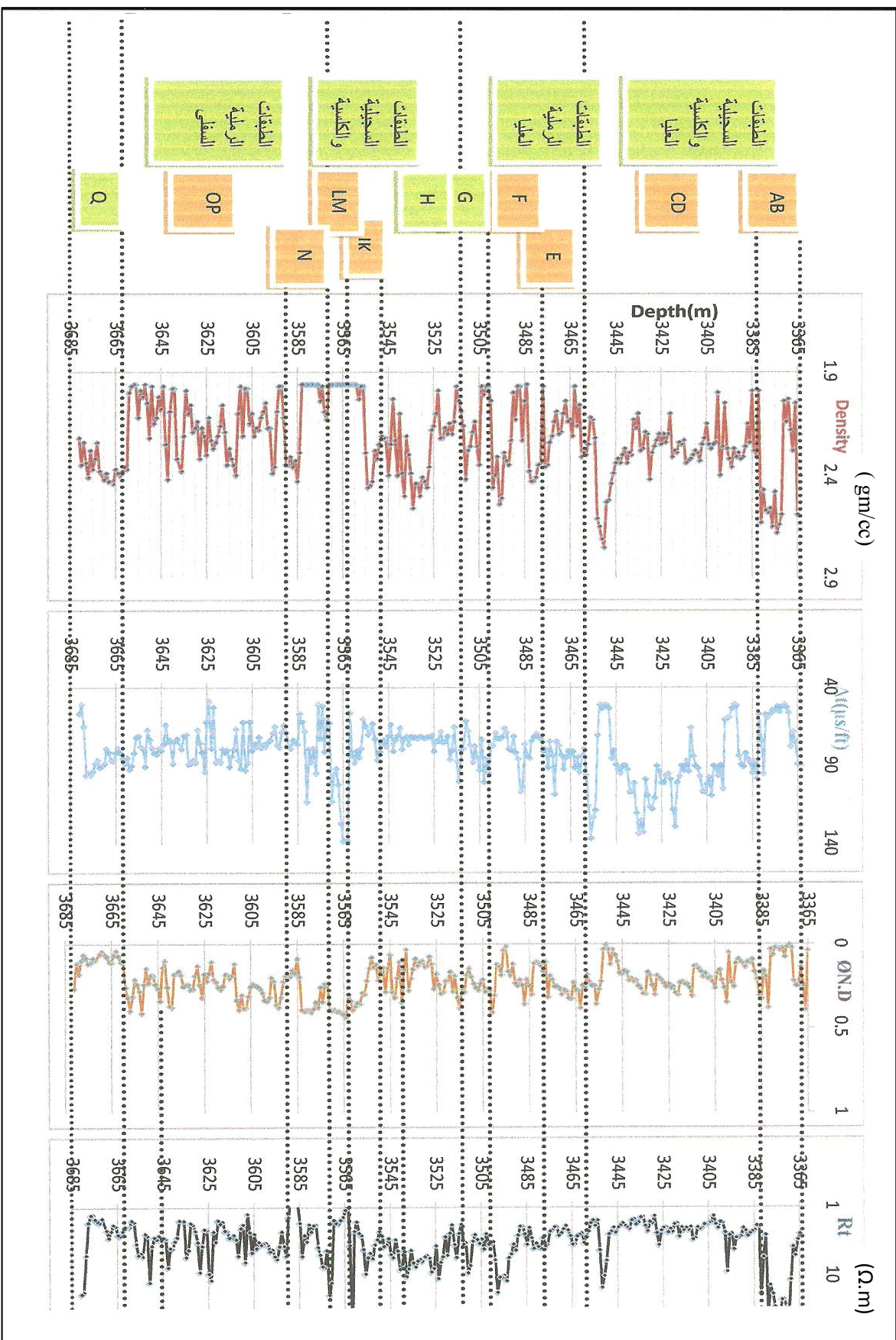
ضغط مرتقم

ضغط منخفض

المشكل (7-4) سلوك المجسات البئرية لمكمن الزيت في بئر NR-7



الشكل (4-8) سلوك المجسات البئرية لمكن الزبير في بئر NR-9

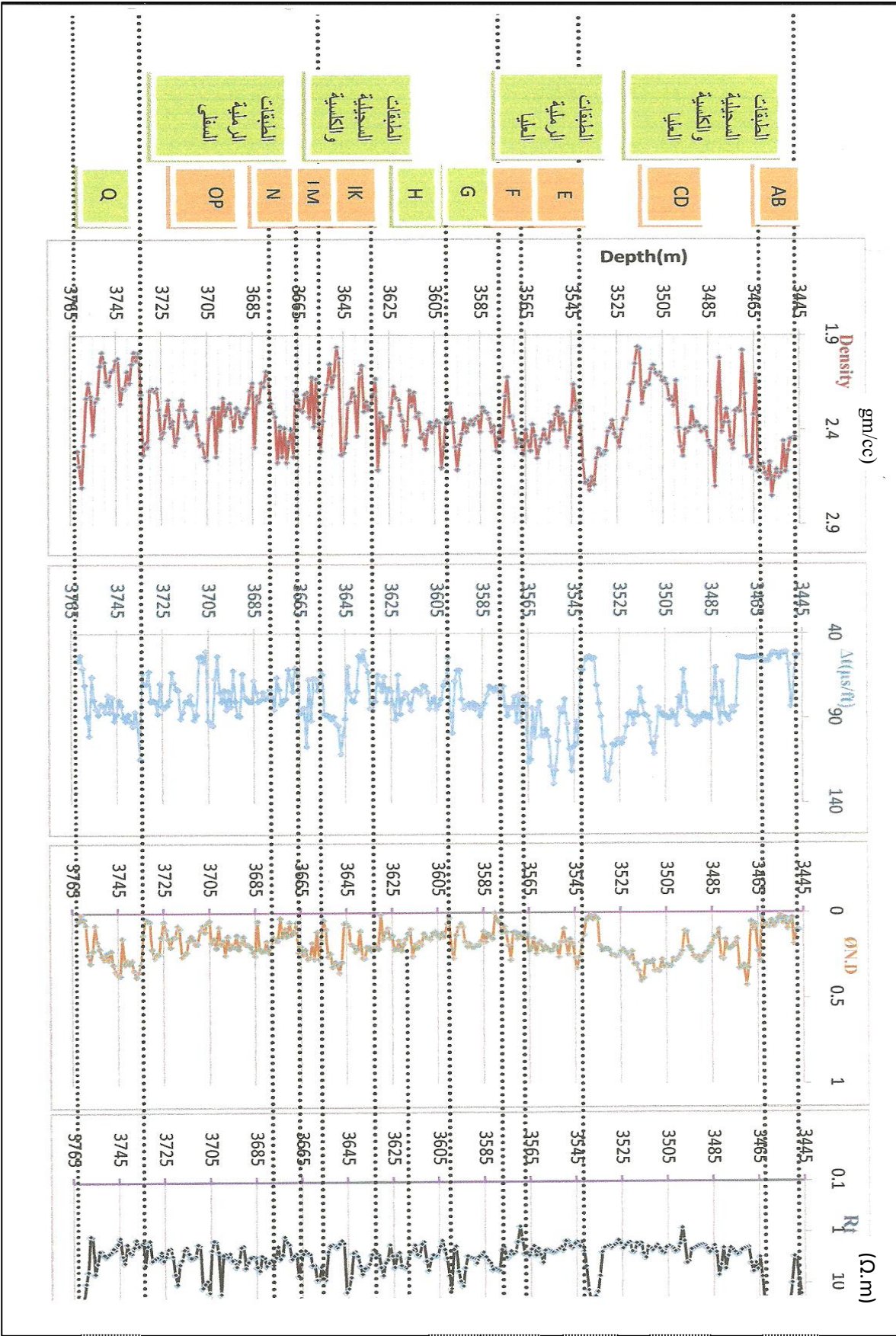


الشكل (9-4) سلوك المجسات البترية لمكن الزبير في بئر NR-10

مرتفعة

منخفض

منخفض



منخفض
مرتفع
منخفض
مرتفع
منخفض
مرتفع
منخفض

مرتفع

الشكل (10-4) سلوك المجسات البرية لمكن الزئبر في بئر NR-12

5-4: حساب ضغط المائع (Pore pressure calculation)

أقترح Eaton, 1976 معادلات حسابية يمكن اعتمادها في تحديد قيم موثوقة لتدرج ضغط المائع في التكوين بالاعتماد على معطيات المجسات البئرية وتشمل (Sonic , Resistivity and Conductivity Logs) .

طبقت هذه المعادلات عند الطبقات السجيلية النظيفة التي لا تقل سماكتها عن (30ft) كما تظهر في الشكل (4-11) بالنقاط ذات اللون الأحمر، إذ بعد ذلك أختار أعماق سجيلية متشابهة في السلوك والنوعية (بالنقاط ذات اللون الأزرق) بهدف تحديد ورسم منحنى الإحكام الاعتيادي وبمعرفة قراءة مجس المقاومة عند تلك الأعماق ومنها رسم مسار الضغط الهايدروستاتيكي الاعتيادي حيث يتزايد منحنى المقاومة الهايدروستاتيكي الاعتيادي مع العمق وكل النقاط الواقعة خارج هذا المسار تعد عند ضغط غير اعتيادي حيث تكون النقاط التي تتزايد عن منحنى الإحكام الاعتيادي ذات ضغط فائق Over Pressure أما النقاط ذات قراءة مقاومة اقل من الاعتيادي فتكون ذات ضغط مكمني منخفض Under Pressure وذلك لكون قراءة مجس المقاومة تزداد مع العمق عند الحالات الاعتيادية. وكما موضح في المعادلات التالية:

From Conductivity plot

$$G_p = G_{ov} - (G_{ov} - G_{pn}) (C_n / C_o)^n \quad (14-4)$$

From Resistivity plot

$$G_p = G_{ov} - (G_{ov} - G_{pn}) (R_o / R_n)^n \quad (15-4)$$

From dc- exponent plot

$$G_p = G_{ov} - (G_{ov} - G_{pn}) (d_{co} / d_{cn})^n \quad (16-4)$$

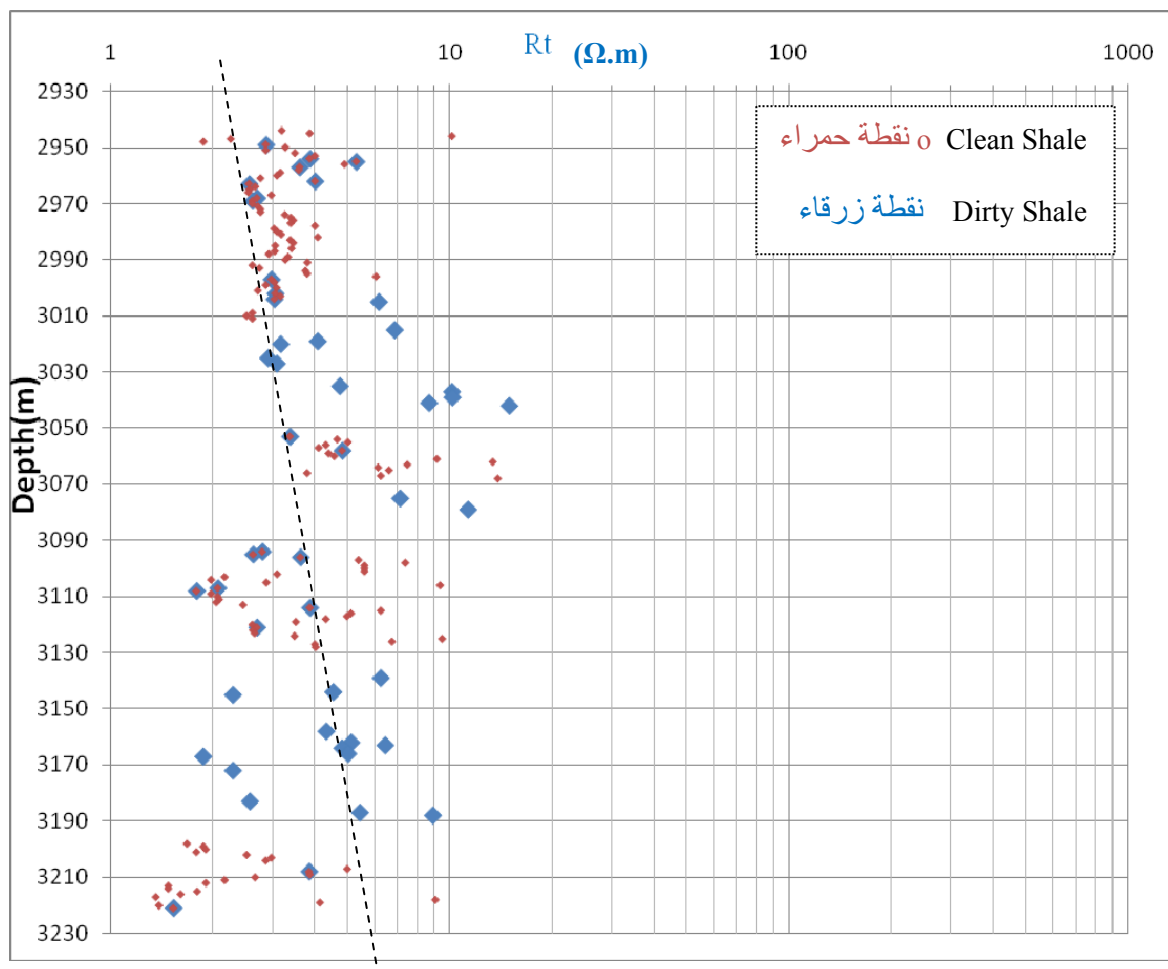
G_p : تدرج ضغط المائع المحسوب (psi/ft).

G_{pn} : تدرج ضغط المائع الاعتيادي (psi/ft).

C_o, R_o, d_{co} : (معامل d_{cn} ، المقاومة والتوصيلية) المقروءة من المجس.

C_n , R_n , d_{cn} : (معامل d_{cn} ، المقاومة والتوصيلية) والمستخرجة قيمها عند منحنى الإحكام الاعتيادي.

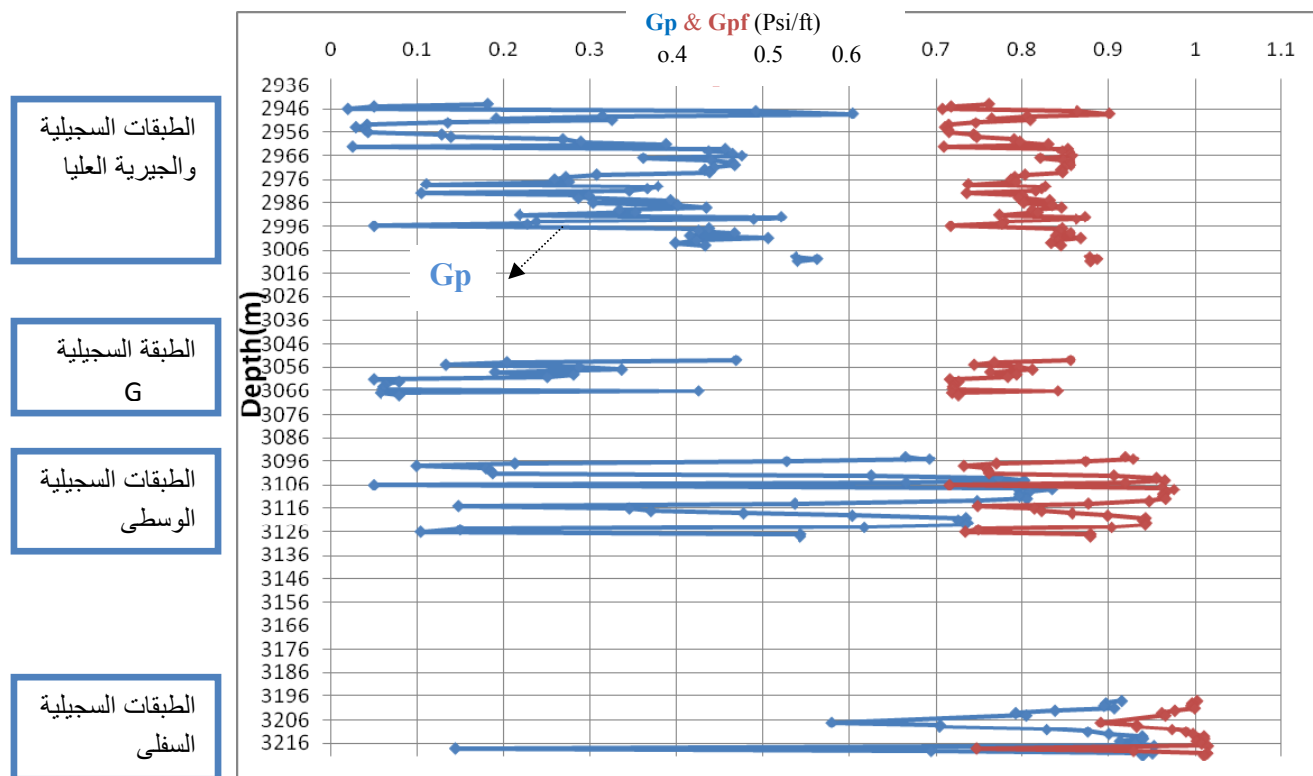
n : عامل مشتق تجريبياً.



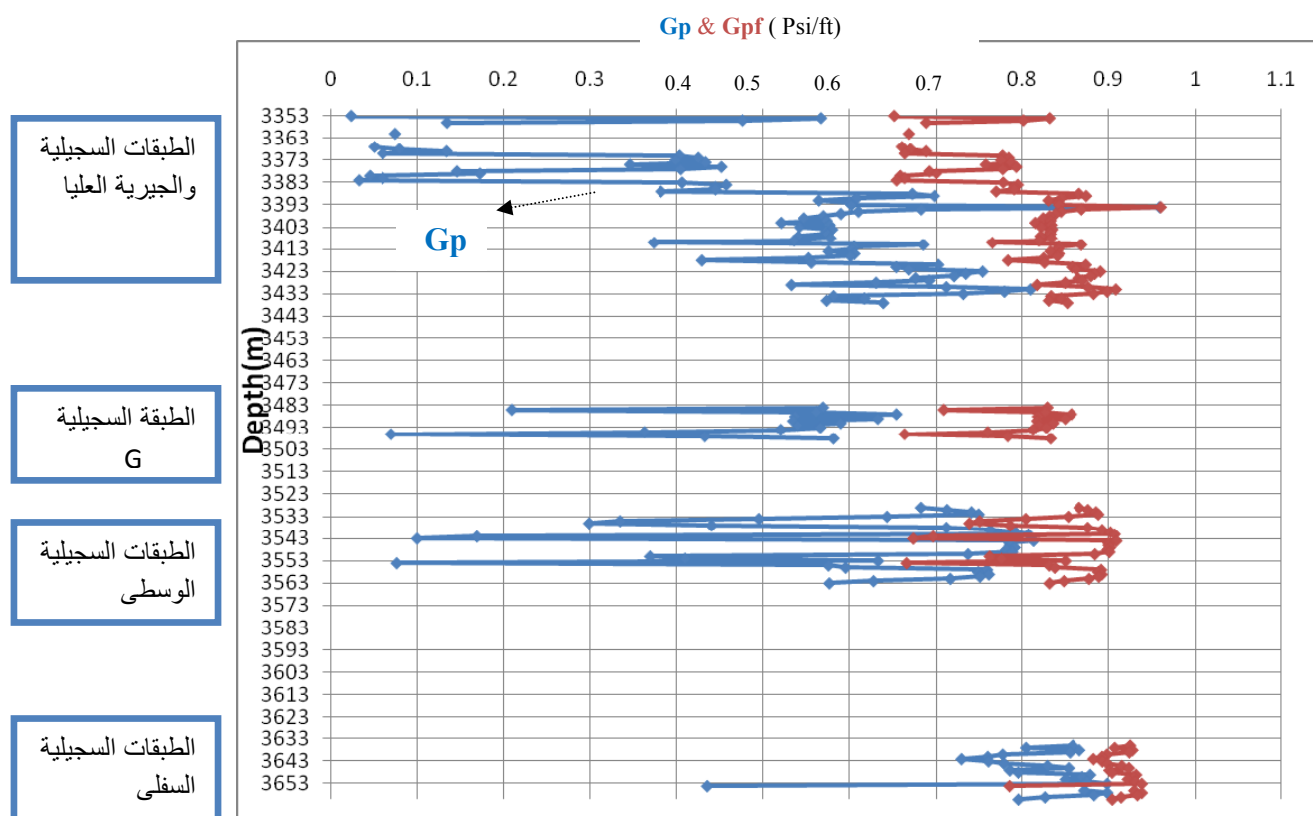
الشكل (11-4) منحنى التدرج الهايدروستاتيكي مع قيم مقاومة طبقات السجيل للبئر NR-7

من خلال تطبيق الطريقة المبينة سابقاً وبالأعتماد على قراءة مجس المقاومة عند طبقات السجيل لأبار الدراسة نلاحظ حصول تغير في تدرج قيم الضغط المكمني عمودياً، ففي البئر NR-7 يبلغ تدرج ضغط المكمن أقصى قيمة له (0.952415 psi / ft) عند العمق (3216) متراً، أما أقل قيمة فتبلغ (0.02، psi / ft) حيث الضغط المنخفض عند العمق (2946) متراً، بينما في البئر NR-9 تبلغ أعلى قيمة للضغط بتدرج مساوياً (0.9589 psi / ft) عند العمق (3394) متراً كما يزداد تدرج ضغط المكمن في البئر NR-10 ليصل إلى (0.9864 psi / ft) عند العمق (3564) متراً بينما يكون أدناه عند العمق (3394) متراً، إذ يبلغ (0.03 psi / ft) ، أما في البئر NR-12 فتتراوح قيم تدرج ضغط المكمن بين (0.005 psi / ft) عند العمق 3656 متراً وأعلى قيمة لتدرج الضغط المكمني (0.9049 psi / ft) عند العمق (3758) متراً.

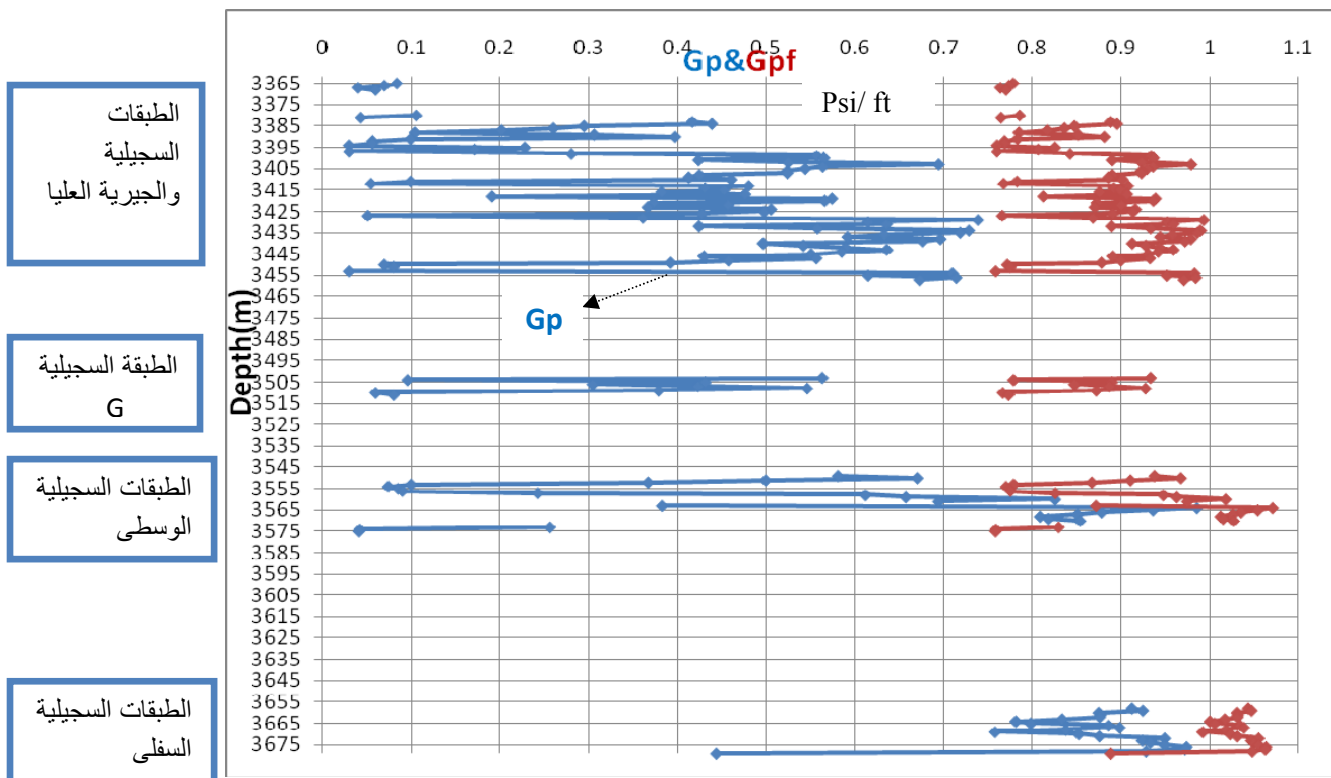
يبين الملحق (3) القيم المحسوبة لتدرج ضغط المائع وضغط التكسير لطبقات السجيل المشكلة لمكمن الزبير مع العمق، كما تظهر ذلك الأشكال (4-12) إلى (4-15) التي تعطي فكرة تساعد في تجنب الأضرار الناجمة عند حفر الآبار وذلك بزيادة كثافة طين الحفر بحيث تتناسب مع الزيادة الحاصلة في الضغط المكمني G_p وضغط التكسير G_{pf} ، بينما يجب تقليل كثافة طين الحفر في حالة التدرجات المنخفضة للضغط المكمني .



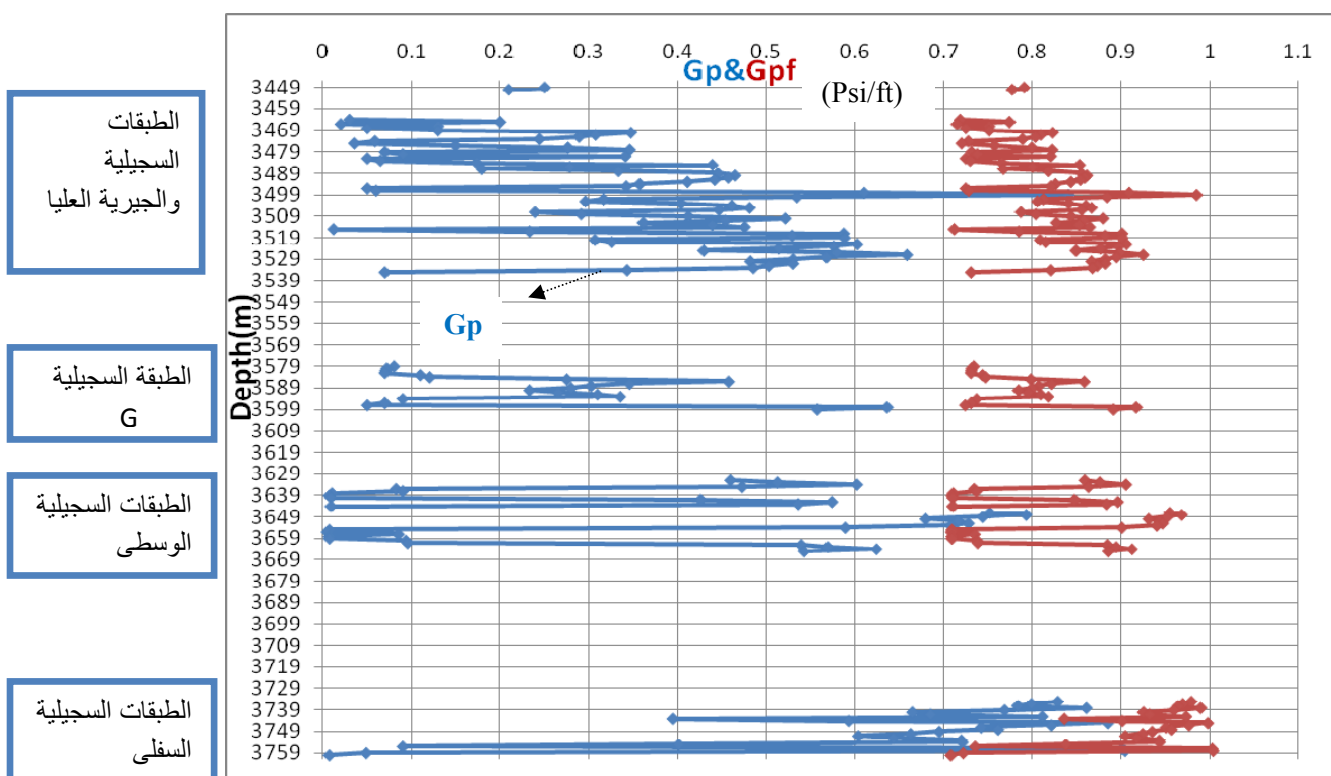
الشكل (12-4) تدرج الضغط المكمني والتشقي مع العمق للبر NR-7



الشكل (13-4) تدرج الضغط المكمني والتشقي مع العمق للبر NR-9

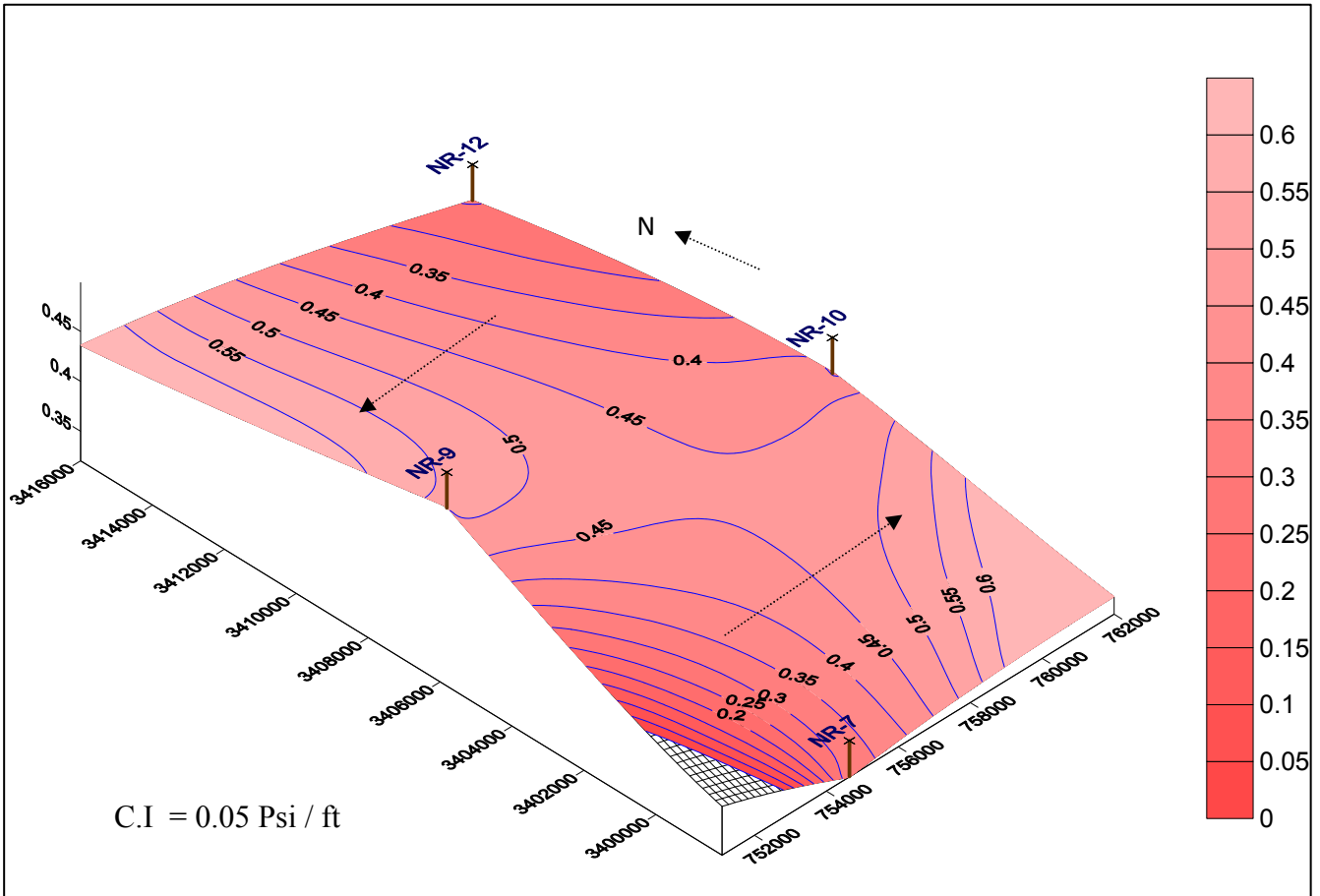


الشكل (14-4) تدرج الضغط المكمني والتشقي مع العمق للبئر NR-10

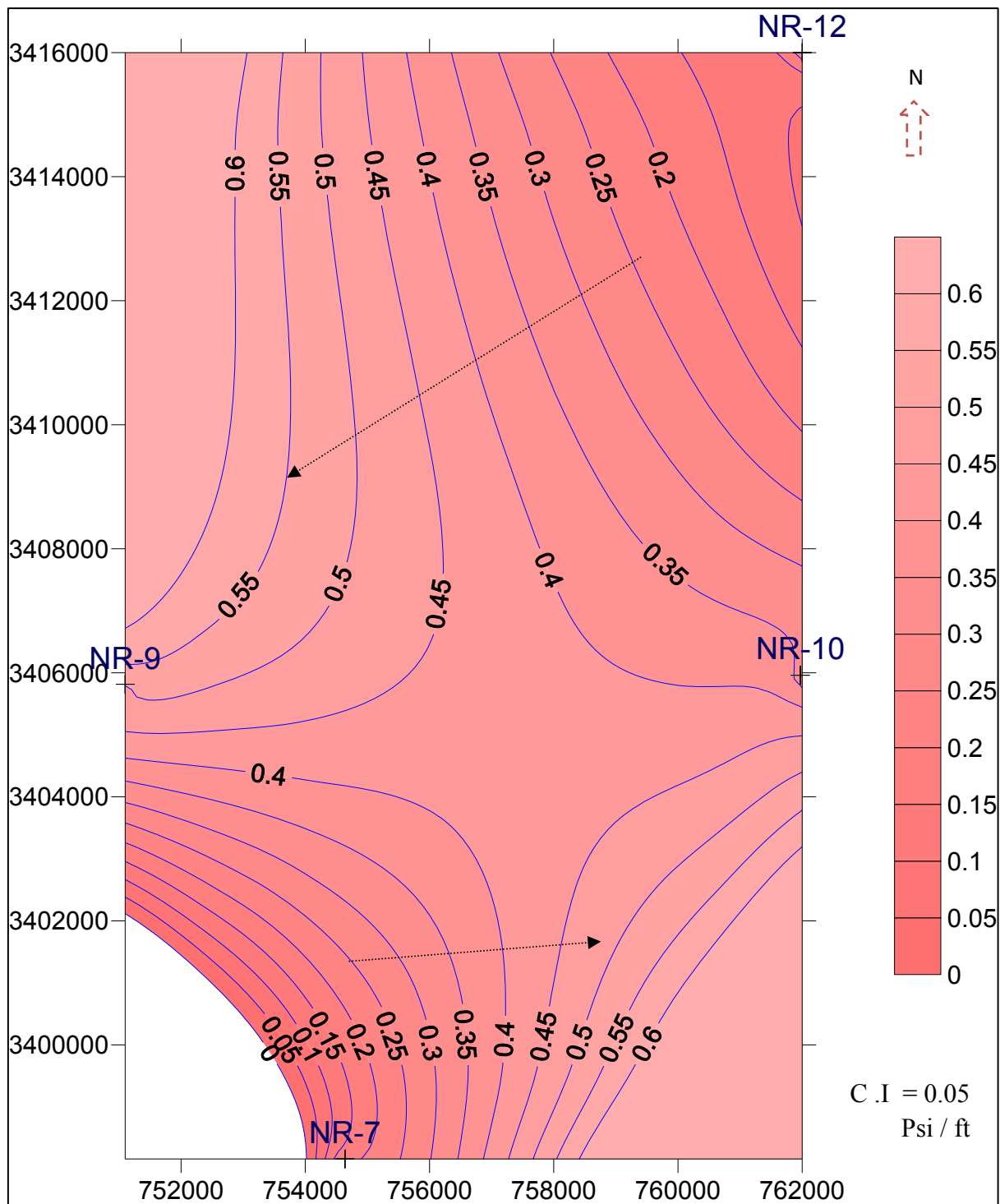


الشكل (15-4) تدرج الضغط المكمني والتشقي مع العمق للبئر NR-12

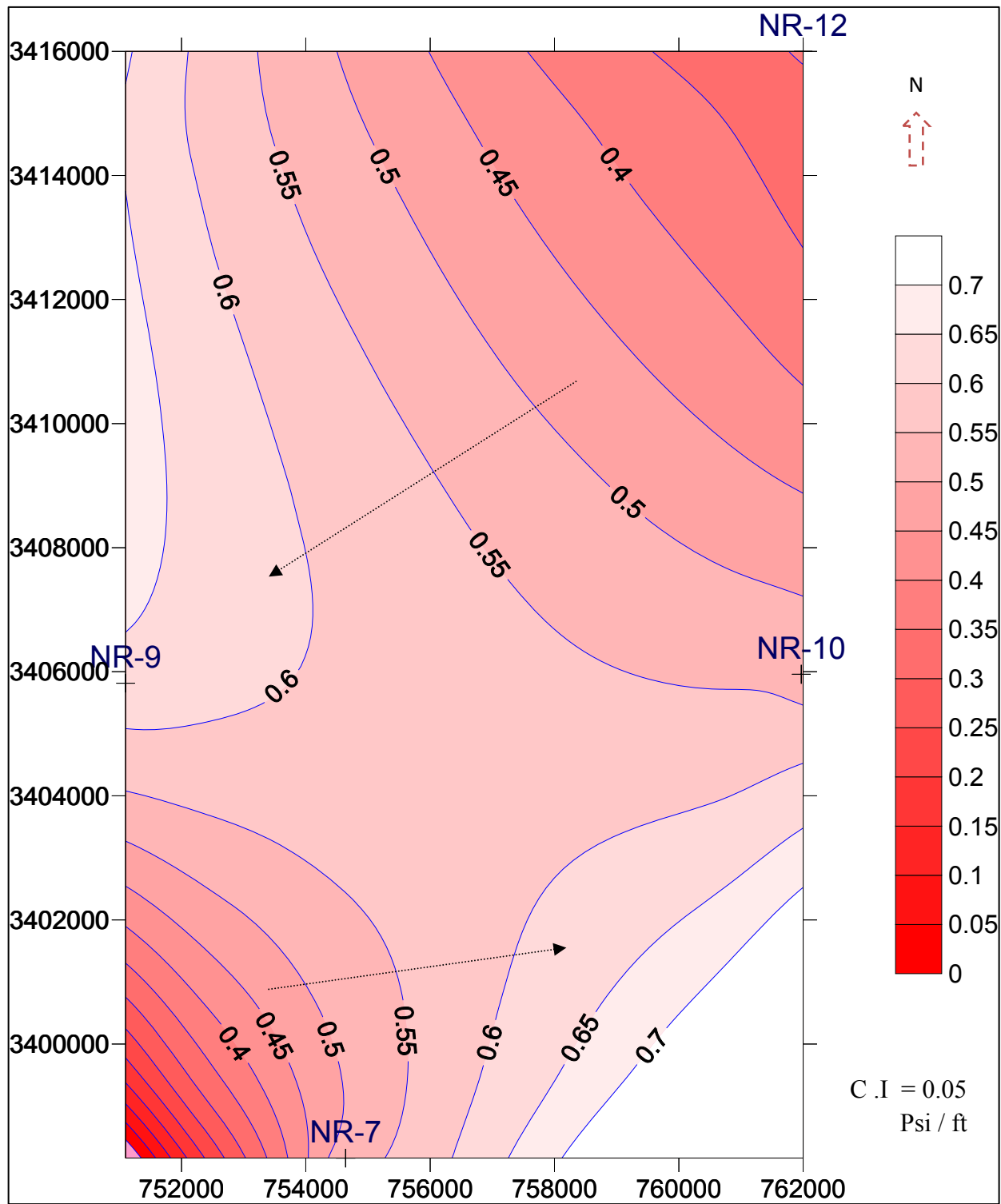
تبين الإشكال (16-4) إلى (4-19) خرائط كنتورية لتوزيع معدل تدرج ضغط المكمن لطبقات السجيل الأربعة المشكلة لأنطقة الغطاء لمكمن الزبير، إذ يتزايد الضغط في الطبقتين العليا والوسطى بالاتجاه نحو البئرين عند جانبي الحقل NR-9.NR-10، بينما يتوزع الضغط في الطبقة السجيلية G ويأخذ بالتزايد عند البئرين NR-7, NR-9، بينما في الطبقة السفلى فيزداد عند البئرين NR-7, NR-10.



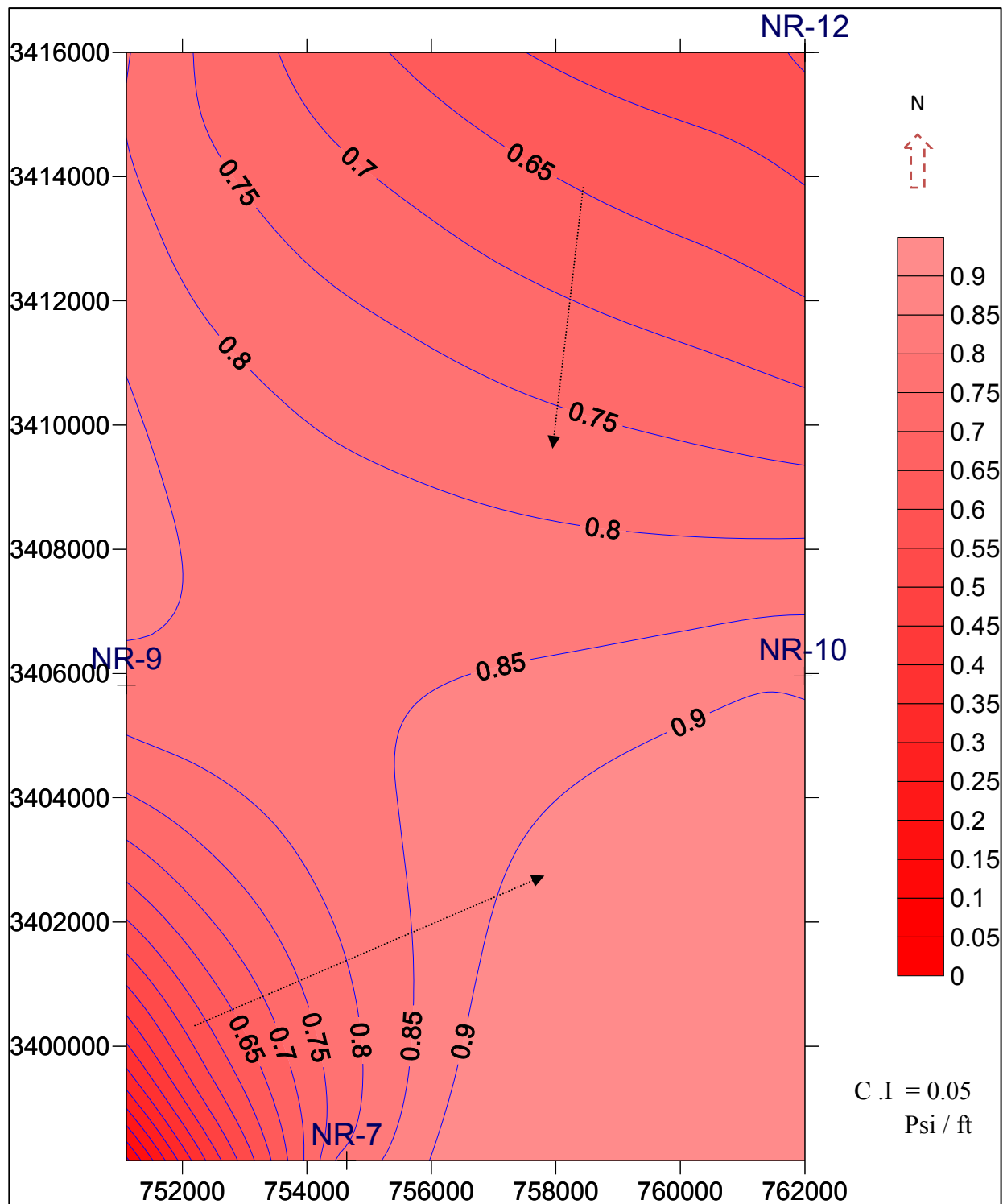
الشكل (16-4) خريطة تبين توزيع تدرج الضغط المكمني لطبقات السجيل العليا



الشكل (17-4) خريطة كنتورية لتوزيع تدرج الضغط المكمني للطبقة السجيلية (G)



الشكل (18-4) خريطة كنتورية لتوزيع تدرج الضغط المكمني لطبقات السجيل الوسطى



الشكل (19-4) خريطة كنتورية لتوزيع تدرج الضغط المكمني لطبقات السجيل السفلى

6-4: حساب ضغط التكسير (Fracture pressure calculation)

بالنسبة لحساب ضغط التكسير، فقد أتمدت طريقة AGIP المستخدمة من قبل (Bellotti and Giacca, 1978) والمشتقة بصورة مباشرة من (معادلة Terzaqhi). كما في المعادلة التالية:

$$P_f = P_p + (2v / 1-v) * (P_{ov} - P_p) \quad (17-4)$$

P_f : ضغط التكسير (Psi / ft).

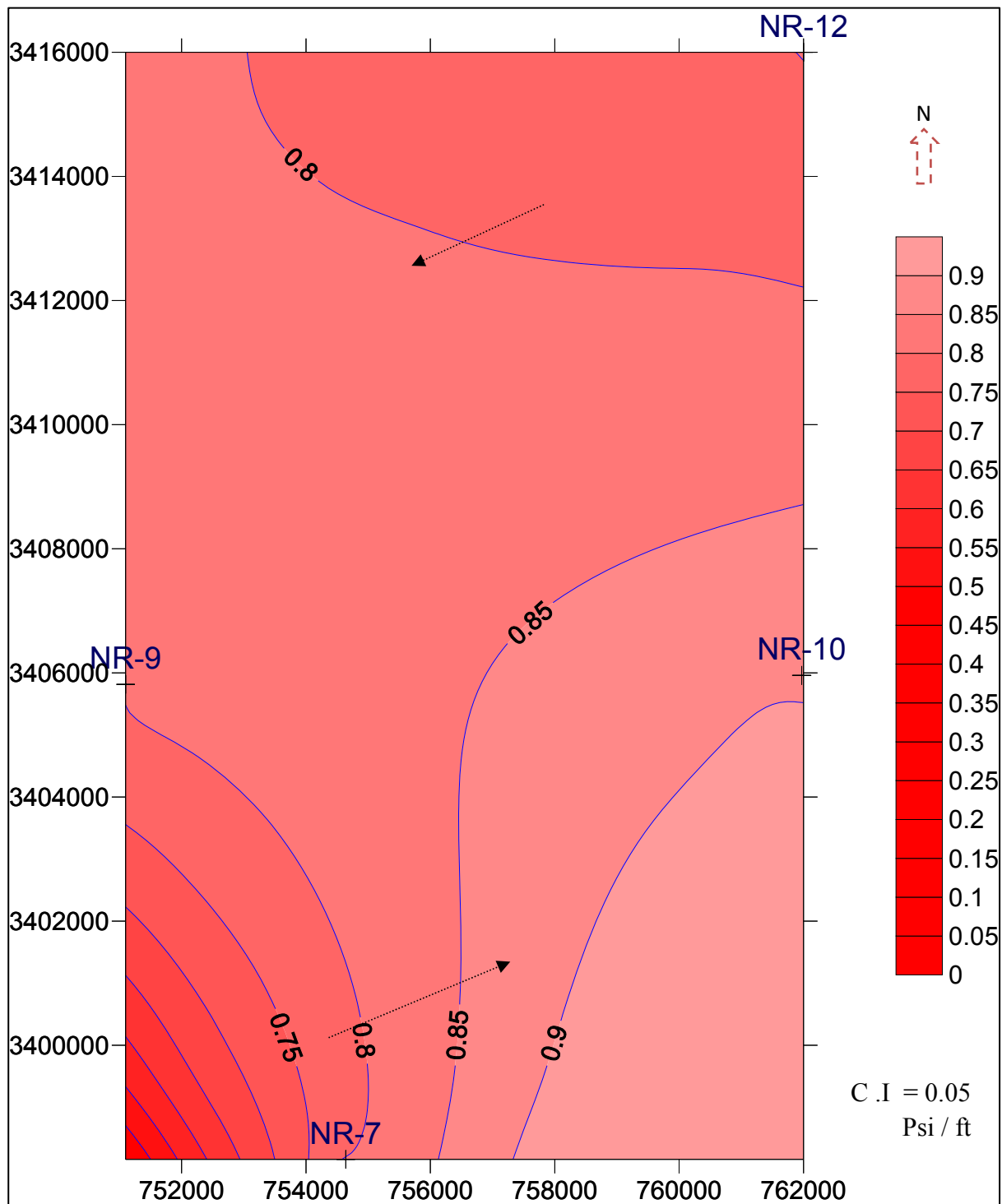
P_p : ضغط المائع (المسامي) (Psi / ft).

P_{ov} : ضغط التحميل الفوقي (Psi / ft).

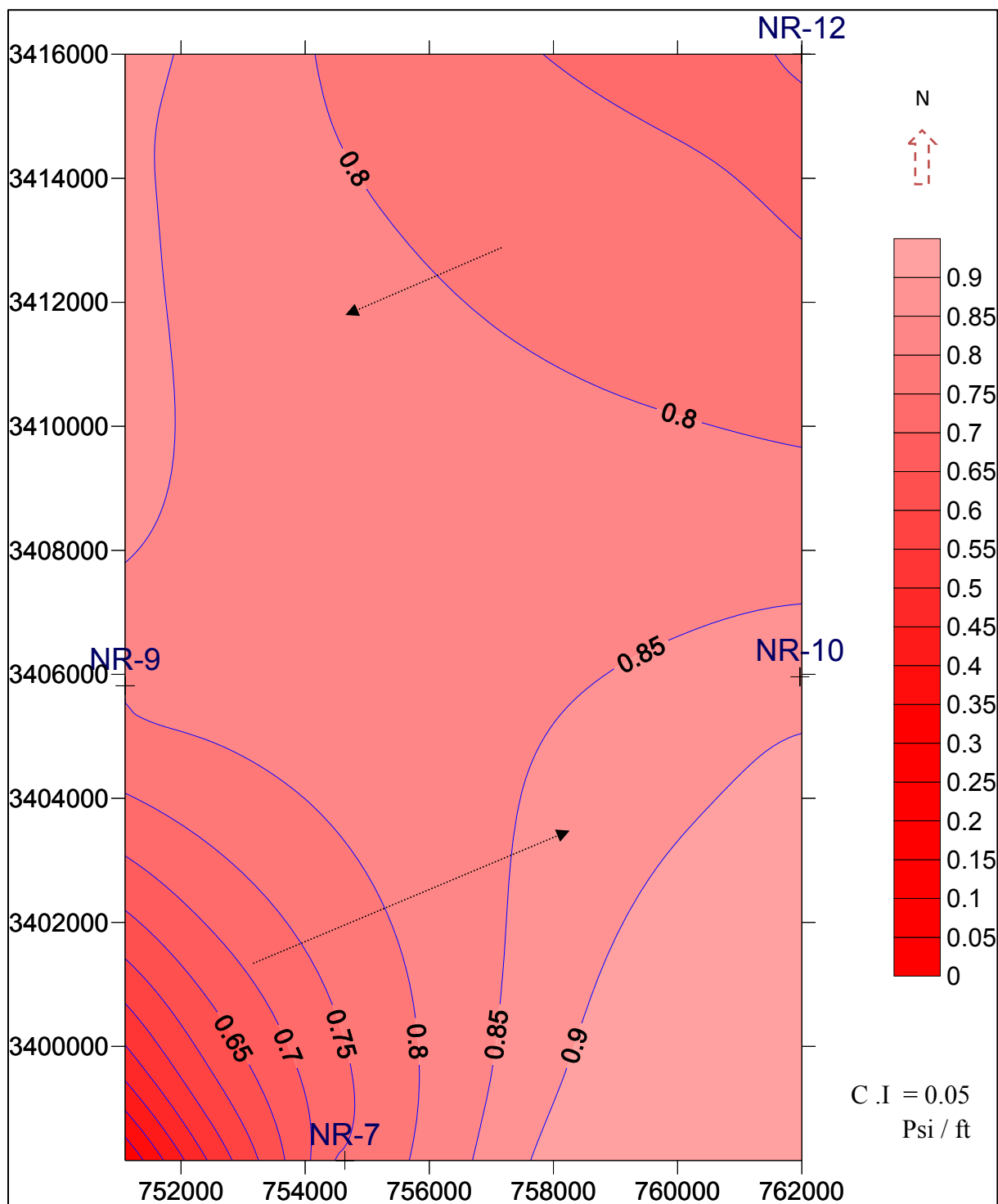
v : نسبة بويزن وتساوي 0.25 (بدون وحدات).

يبين الملحق (3) القيم المحسوبة لضغط التكسير لآبار الدراسة عند الطبقات الأربعة السجيلية المشكلة انطقة الغطاء لمكن الزبير، كما وتوضح الإشكال (4- 12) إلى (4- 15) التغيرات الحاصل في تدرج ضغط التكسير، إذ يتراوح في البئر NR-7 بين (0.708 - 1.01 Psi / ft) عند الأعماق (3217- 2946) متراً ويتراوح ما بين (0.65 - 0.95 Psi / ft) للأعماق (3353- 3394) متراً في البئر NR-9، بينما يكون تدرج ضغط التكسير في البئر NR-10 بين أدنى وأقصى قيمة له حيث بلغت (0.75 - 1.07 Psi / ft) للعمقين (3564-3575)، بينما تتراوح قيمه ضغط التكسير في البئر NR-12 ما بين (0.707 - 1 Psi / ft) عند العمق (3757- 3760 m) متراً .

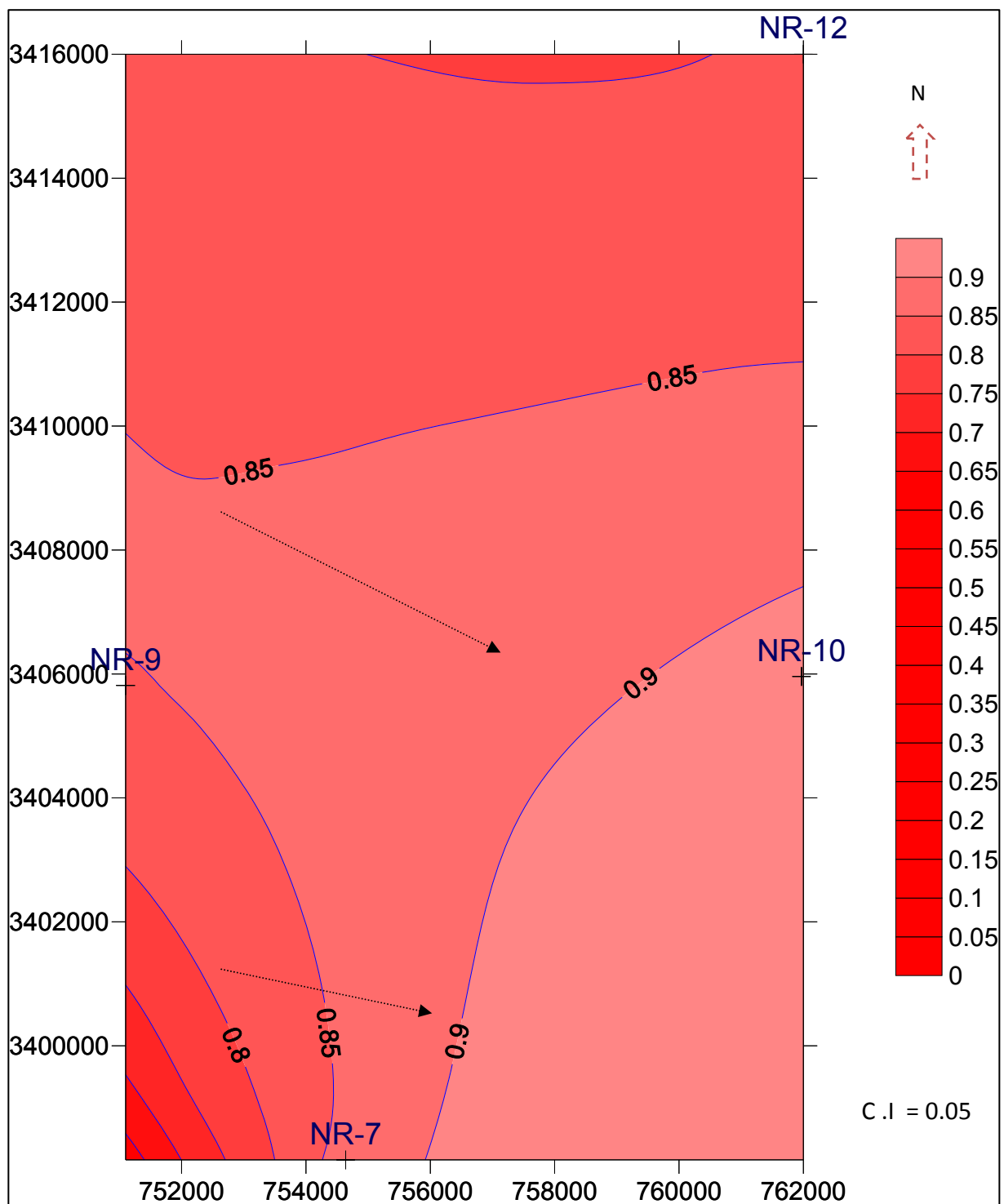
تبين الخرائط الكنتورية في الإشكال (4- 20) إلى (4- 23) توزيع ضغط التكسير في الطبقات السجيلية الأربعة المشكلة لتكوين الزبير في حقل نهر بن عمر وكما نلاحظ فأن هذا التوزيع يشبه سلوك توزيع الضغط المكمني الذي سبق ذكره إذ يتناسب طردياً مع الزيادة الحاصلة في الضغط المكمني.



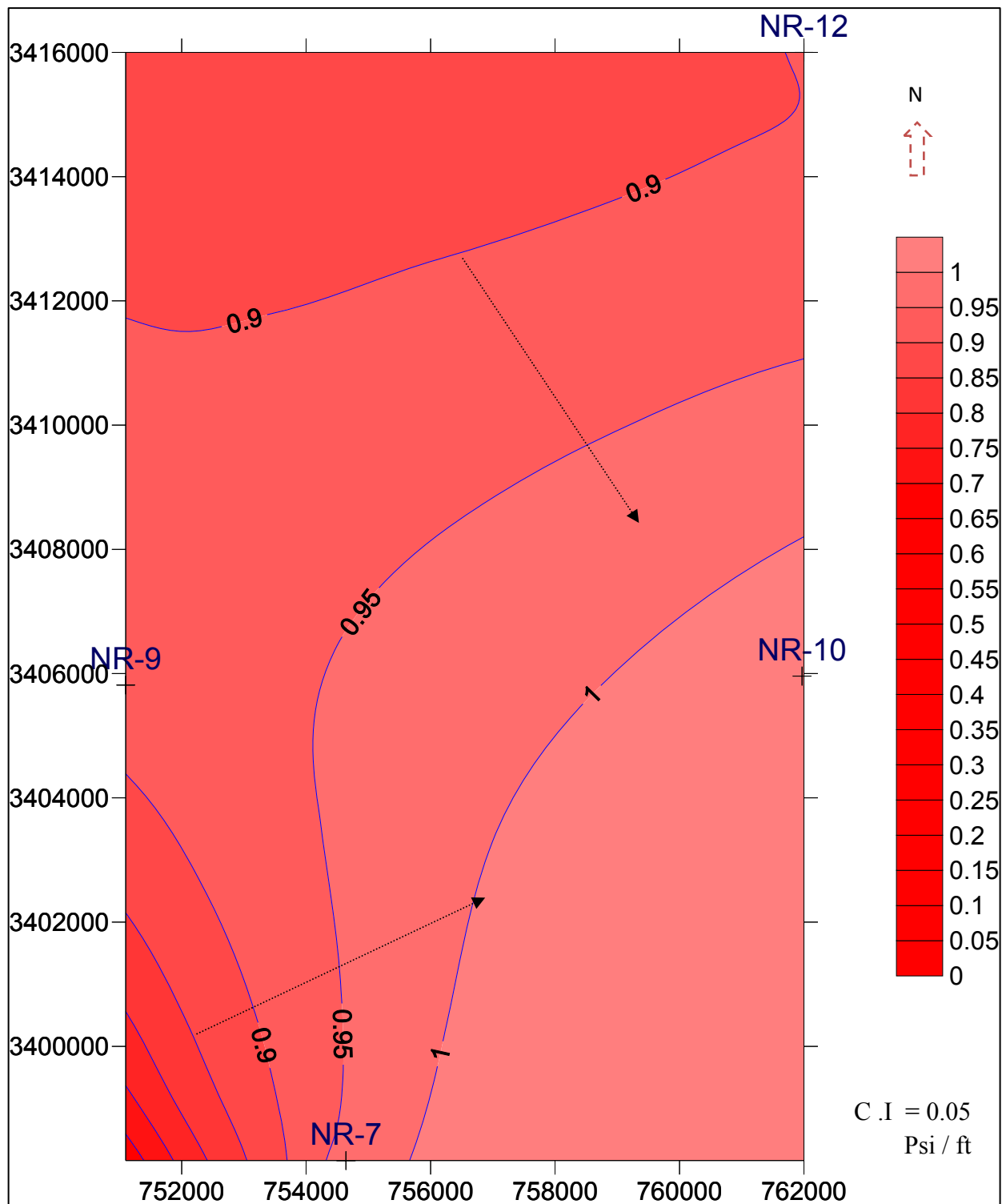
الشكل (20-4) خريطة كنتورية لتوزيع تدرج الضغط التثقي لطبقات السجيل العليا



الشكل (21-4) خريطة كنتورية لتوزيع تدرج الضغط ألتشقي للطبقة السجيلية (G)



الشكل (22-4) خريطة كنتورية لتوزيع تدرج الضغط ألتشقي لطبقات السجيل الوسطى



الشكل (4-23) خريطة كنتورية لتوزيع تدرج الضغط التثقيقي لطبقات السجيل السفلى

الفصل الخامس

الاستنتاجات والتوصيات

Conclusions
&
Recommendations

1-5 الاستنتاجات (Conclusions)

- 1- يتبين من خلال الحسابات البتروفيزيائية لمكمن الزبير سيادة المسامية الأولية، أما المسامية الثانوية (SPI) فتكون جيدة في أغلب الأعماق لآبار الدراسة وتدعم المسامية الأولية.
- 2- تحسن المواصفات البتروفيزيائية المكمنية عند جانبي تركيب حقل نهر بن عمر، إذ تزداد المسامية الكلية والتشبعات النفطية بالاتجاه نحو جانبي الحقل حيث البئر NR-9, NR-10 .
- 3- تكون قيم التشبع النفطي القابل للحركة MOS أعلى من قيم تشبع النفط المتبقي ROS في أغلب الأعماق لآبار الدراسة لاسيما عند البئر NR-12 الواقع شمال الحقل، وهذا يدل على النفاذية الجيدة لمكمن الزبير. بينما تقل النفاذية وتزداد بذلك قيم الفضالة النفطية في بعض الأعماق لاسيما عند البئر NR-10 وقد يعزى زيادة قيم التشبعات النفطية الغير قابلة للأزاحة إلى كون النفط من النوع الثقيل.
- 4- وجود السجيل في مكمن الزبير بكميات كبيرة مما يعكس طاقة حوض الترسيب الواطئة.
- 5- يتكون مكمن الزبير من ثلاث طبقات رملية وأربعة طبقات سجيلية بصورة متعاقبة مع الطبقات الرملية كما يؤكد ذلك مرتسمات الصخرية والمعدنية.
- 6- بالاعتماد على سلوك المجسات البئرية يقسم مكمن الزبير في حقل نهر بن عمر إلى 16 وحدة صخرية ومن ضمنها خمس وحدات مكمنية (E, F, H, N, OP) ذات خصائص جيدة من حيث المسامية والتشبع النفطي والتشبع النفطي القابل للحركة.
- 7- يفضل عدم الإنتاج من الوحدة المكمنية F وذلك كونها لا تمتلك المواصفات المكمنية الجيدة مثل المسامية الفعالة والتشبع النفطي القليل وقلة النفاذية، إذ يكون تشبع النفط المتبقي أعلى من قيم التشبع النفطي القابل للحركة قياساً بالوحدات المكمنية الأخرى الجيدة السبب في ذلك يرجع إلى أن هذه الوحدة تتكون من تعاقب الحجر الرملي مع الصخور السجيلية .
- 8- من خلال حساب تدرج الضغط المكمني وتدرج ضغط التكسير نستنتج وجود منطقة للضغط غير الاعتيادية إذ تتغير الضغوط عمودياً وأفقياً .
- 9- يزداد كل من ضغط المكمن وضغط التكسير بالاتجاه أفقياً نحو جانبي الحقل أي في البئر NR-9, NR-10 بالنسبة لطبقات السجيل العليا والوسطى لآبار الدراسة، أما بالنسبة للطبقة

السجيلية G فيزداد الضغط بالاتجاه أفقياً حيث البئر NR-9, NR-7، وتزداد لطبقات السجيل السفلى بالاتجاه الأفقي نحو البئر NR-10, NR-7.

10- يستبعد عامل تأثير الأطيان كمسبب في تكون منطقة الضغط الفائق لكون مكنم الزبير لا يحتوي على معدن المونتمورلينايت في ترسباته وأحتوائه فقط على نسبة من معدن الكاؤولينايت وبالاغتماد على دراسة سابقة لتحليل الأطيان لمكنم الزبير.

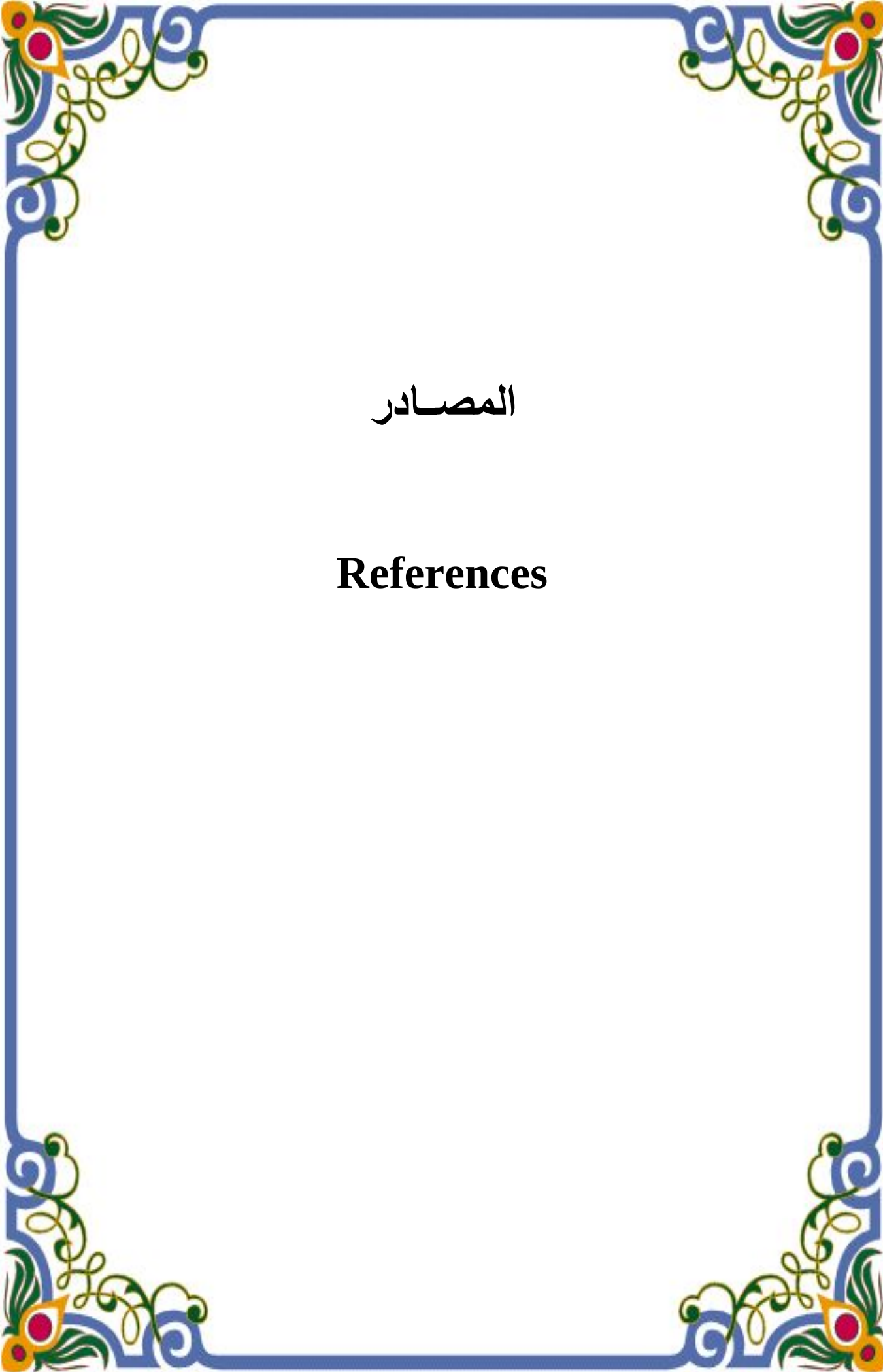
11- يعزى سبب حدوث وتكون منطقة الضغط الشاذ إلى عاملي رئيسين: عامل الإحكام نتيجة لتوفر طبقات ذات نفاذية قليلة والمتمثلة بطبقات السجيل، وعامل التكتونية بسبب تواجد أربعة فوالق رئيسية في الحقل التي تؤدي إلى أنقال المائع من عمق إلى آخر.

2-5 التوصيات (Recommendations)

1- أهمية إجراء مسح جيوفيزيائي زلزالي ثلاثي الأبعاد لحقل نهر بن عمر وذلك لتحديد مواقع وانتشار الفوالق لما لها من تأثير في تحديد أماكن حفر الآبار مستقبلاً وبالتالي تلافي الأضرار الناجمة عند الحفر.

2- حفر آبار نفطية إنتاجية جديدة وزيادة الاستفادة من إنتاجية مكنم الزبير لما يحتويه من مواصفات مكنمية جيدة وتزداد هذه المواصفات بالتحسن عند جانبي الحقل مع الأخذ بنظر الاعتبار تزايد الضغط المكنمي بالاتجاه أفقياً نحو هذان البئران.

3- استخدام مجس Microspherical للتعرف على الأنطقة ذات التشبع النفطي الثقيل من عدمه.



المصادر

References

المصادر العربية

*افديسيان، أنطون مهران، 1988. تحليلات جس الآبار لتقييم المكامن البترولية والغازية، وزارة التعليم العالي والبحث العلمي، جامعة بغداد ، 688 ص.

*الأتروشي، سوار جمال عبد الحميد، 1999. نشأة الضغوط وتوزيعها في تكوين الزبير وأثرها على هجرة الهيدروكربونات في حقل الرميلة الشمالي، رسالة ماجستير غير منشورة، كلية العلوم، جامعة بغداد، 144 ص.

*البياتي، قيس محمد عبد الله، 2001. طباقية وجيوكيميائية الفترة الترسيبية الهوتريفيان المتأخر- الأبتيان المبكر في حقول شرق العمارة (جنوب العراق)، رسالة ماجستير غير منشورة، كلية العلوم، جامعة البصرة، 156 ص.

*السعدوني، فاضل نوماس؛ علي، جواد علي، 1988. أساسيات جس الآبار النفطية للجيولوجيين (كتاب مترجم) جامعة بغداد، 338 ص.

* السياب، عبد الله؛ العمري، فاروق صنع الله؛ الأنصاري، نضير؛ الشيخ، زهير؛ الراوي، ضياء؛ الجاسم، جاسم علي، 1982. كتاب جيولوجيا العراق، جامعة الموصل، 277 ص.

*الشهوان، موفق فاضل، 2002. أنماط النضوج الحراري للتتابع الطباشيري الأسفل في جنوب العراق، تطبيقات لاحتساب القدرة النفطية، رسالة دكتوراه غير منشورة، كلية العلوم، جامعة بغداد، 169 ص.

*العبيدي، عماد فاضل، 1996. العلاقة التركيبية و المكنية بين حقلي الزبير والنهر بن عمر، تقرير داخلي، شركة الاستكشافات النفطية، 14 ص.

* العتابي، عبد الحسين نعمة، 2009. هيدروجيوكيميائية مياه تكوين اليمامة وتحديد مناطق الضغط الفائق في آبار مختارة من حقول جنوب العراق، رسالة ماجستير غير منشورة، كلية العلوم، جامعة البصرة، 166 ص.

- *الكنعاني، عقيل عبود مهلهل، 2003. تقييم جيولوجي مكمني لتكوين الزبير في آبار مختارة من جنوبي العراق، رسالة ماجستير غير منشورة، كلية العلوم، جامعة البصرة، 101 ص.
- *المطوري، واثق غازي، 2002. (تركيبية وتكتونية جبل سنام جنوبي العراق)، رسالة ماجستير غير منشورة، كلية العلوم، جامعة البصرة، 110 ص.
- *المطوري، واثق غازي، 2007. التطور التركيبي و التكتوني لحقل نهر بن عمر- جنوبي العراق، مجلة البصرة للعلوم، المجلد ٢٥، العدد(١)، 85-95 ص.
- *حنظل، أمانة مال الله، 2006. دراسة الخواص المكمنية لتكوين المشرف في حقل الناصرية وعلاقته بإنتاج النفط ، رسالة ماجستير غير منشورة، كلية العلوم، جامعة البصرة، 168 ص .
- *حسني، أحسان، 1980. دراسة جيولوجية مكمنية لحقل نهر بن عمر (تكوين الزبير وتكوين الرطاوي – يمامة واليمامة)، تقرير داخلي، قسم الدراسات الجيولوجية، شركة النفط الوطنية العراقية، 30 ص.
- *خيوكة، مؤيد حامد، 1991. تفسيرات الجس البئري، وزارة التعليم العالي والبحث العلمي، جامعة بغداد، مطبعة الموصل، 432 ص .
- *سجلات الجس لآبار الدراسة (NR-7, NR-9, NR-10, NR-12)، هيئة الحقول النفطية، قسم الجيولوجيا.
- *سوادى، ماضي عبد الرزاق؛ كريم، كاظم عبد الحسن؛ مصطفى، سعد عبد الصمد؛ سوادى، هديل لطيف، 2006. دراسة مكمنية محدثة مكن الزبير/ حقل نهر بن عمر، تقرير داخلي، هيئة الحقول، شركة نفط الجنوب، 16 ص.
- *عباس، محمد عبد؛ عفج، عدنان حسن؛ مراد، نمير نذير، 1989. دراسة المعادن الطينية في تكوين الزبير الرملي لآبار مختارة في حقل نهر بن عمر وحقل اللحيس جنوب العراق، دراسة غير منشورة، جامعة البصرة، 14 ص.

English References

*Al-Ameri, N.J., 2004. A study of Fracture pressure gradient for deep well in Sothern Iraqi oil fields, College of Engineering, university of Baghdad, M.Sc. Thesis, 131 P.

*Al-Husseini, M., 2000. Preliminary chronostratigraphic chart of the Gulf Region ,Gulf petro Link , Bahrain ,[http //www.gulfprtrolink.com](http://www.gulfprtrolink.com).

*Ali, J.A. and Nasser, E.M., 1989. Facies analysis of Lower Cretaceous oil-Bearing Zubair Formation in southern Iraq: Modern Geol,13, 225- 242 PP.

Al-Kadhimi, J.A.M., Sissakian, V.K., Fattah, A.S. and Dikran, D.B., 1996; ➤
Tectonic map of Iraq, GEOSURV, Baghdad, Iraq, (Unpubl.).

*Al-Naqib, K.M., 1967. Geology of Arabian Peninsula , Southwestern Iraq. U.S. Geol .Survey Prof, Paper 560-G 54 PP.

*Al-Naqib, K.M., 1970. Geology of jibal Sanam-South Iraq, Jour Geol,Soc, Iraq3(1), 9-36 PP.

*Al-Siddiki, A.A.M., 1978. Subsurface geology of southern Iraq, Tenth Arab Petroleum congress Tripoli Libya, No141(B-3), 47 P.

*Ashoor, S.M.A., 1985. Clay Mineralogy of Zubair Reservoir south Rumaila Field :I.N.O.C, Basrah, Unpup . Report.

*Ashoor , S.M.A. and Hussein, A.T., 1992. Updating detailed geological picture of upper sandstone member (main pay) , Zubair Formation North Rumaila Field :I.N.O.C , Basrah, Unpub .

*Barker, C.,1979. Role of temperature and burial depth in development of subnormal and abnormal pressure in gas reservoirs, Am. Assoc , Petrol ,Geol, Bull,63,414 P.

*Basseoni , Z., 1994. Theory, Measurement and Interpretation of Well Logs Society of Petroleum Engineers , vol.4, Richardson, USA, 372 P.

*Bellotti, P. and Giacca, D., 1978. AGIP deep drilling technology-1, Seismic data can detect overpressure in deep drilling, oil and gas journal (Aug) ,V.28,47-52 PP.

- *Bigelow, L., 2002. Introduction to wireline, log analysis, Baker, Hughes, Inc. 312 P.
- *Bolton, A.J. and Malthman, A.J., 1998. The Importance of Over Pressure Timing and Permeability Evolution in Fine-grained Sediments Undergoing Shear, *J. of Struc. Geol.* Vol.20, 1013-1022 PP
- *Bowen, D.G., 2003. Formation Evaluation and Petrophysics, Jakarta, Indonesia. 194P.
- *Bradley, G.S., 1975. Abnormal Formation pressure, AAPG, Vol.59, No.6, 957-973PP.
- *Braspetro, 1980. Reservoir study of Nuhr Ebn Umr / Zubair formation, Un published study, S.o.c.
- *Braspetro, 1981. Reservoir study of Mishrif formation, geological model, Un published study, S.o.c.
- *Bredehoeft, J.B. and Fouch, T.D., 1992. Simulation of the Origin of Fluid pressure, Fracture Generation and the movement of Fluids in the Uinta Basin, Utah, AAPG Bull, Vol.78, 1729-1747 PP.
- *Bruce, J.F., 1969. Diagenesis of Gulf coast clayey sediments and its possible relation to petroleum migration, AAPG, Vol.53, 73-93 PP.
- *Buday, T. and Gassim, S.Z., 1987. The Regional Geology of Iraq, Tectonism, Magnetism, and Metamorphism, S.E. Geol. Surv. and Min. Invest. (Geosurv.), Baghdad, Iraq, 352 P.
- *Carstens, H. and Dyprick, H., 1980. Abnormal formation pressure and shale porosity, AAPG Bull, accepted for publication on September, 2.
- *Cesaroni, R., Giacca, D. Schenato, A. and Thierree, B., 1981. Determining fracture gradient while drilling, *pet. Eng.* (June), 60-86 PP.
- *Eaton, B.A., 1976. Graphical method predicts geo pressure worldwide, *world oil*, (July), 100-104 PP.

*Dresser Atlss, 1975. Log Interpretation Fundamentals, Houston, Texas, Dresser Industries, Inc., PP.13-10.

*EXLOG staff, 1985. Theory and evaluation of formation pressure. A pressure Detection Reference Hand Book, Lancaster, D. Reidel publishing company, 231P.

*Hawker, D., 2001 . Data Log , Abnormal formation pressure analysis ,Version 2.1, Pub book, 113 P.

*Hottman, C.E. and Johnson, R.K., 1965. Estimation of formation pressure from log-derived shale properties, G, Petrol, Techno, June, 717-722 PP.

*Hubbert, M.K. and Rubey, W.W., 1959. Role of Fluid pressure mechanincs of over thrust faulting. Part 1: Mechanics of fluid-filled porous solids and its application to over thrust faulting , 115 P.

*Jordin , H.R. and Shirlay, O.G.,1966. Application of drilling performance data overpressure detection, J.P.T., (nov.), 1387-1394 PP.

*Kenneth, L.H. and Bougher, j.W., 1969. Geological signifigance of abnormal formation pressure, J.P.T., (Aug), 961-966 PP.

*Magara, K., 1978. Compaction and fluid migration (Practical petroleum geology, Elsevier Sci . Publ, Co, Amsterdam-Oxford-New York , 319 P.

*Owen, R.M.S. and Nasr, S.N., 1959. The Stratigraphy of Kuwait-Basrah Area, In :Weeks L.G.(ed.), habitat of oil, Asymposium: AAPG, 1252-1278 PP.

*Plumley,W.J., 1980. Abnormally high fluid pressure, Survey of some basic principles, AAPGBull.,64(3), 414-430 PP.

*Razae, Mr., Kadkhodaie -ilkhchi, A. and Alizadeh ,p.m., 2007. for the synthesis of Petrophysical for the Intelligent approaches lgs.J.Geophys.eng.no.4, 1-15 pp

*Reulet, J., 1971. Sedimentologic study of the lower Cretaceous (Well Siba No.1, Elf. R.E. Direction exploration , Laboratories Exploration S.O.C. unpub. Study.

*Rohan, A.B.,1975. Subsurface investigation of the upper two member of Zubair formation North and South Rumaila Oil field Unpub .M.Sc. Thesis, University of Baghdad,115 P.

*Russell, w.l., 1972. Pressure - Depth Relations in Applachian Region, APPG, Bull.vol. 56, 528-536 PP.

*Saleh, M.A.M., 1999. Sequence Stratigraphy and Characteristic of source/Reservoir rocks for the Yamama/Sulaiy succession, Southern Iraq, Thesis for Doctor Degree, College of Science, university of Baghdad, 131 P.

*Schlumberger, 1970. Well Evaluation Conference, Libya, Services Techniques Schlumberger, France, 2-5 , 2-6 PP.

*Schlumberger, 1972. Log interpretation charts, Houston, Schlumberger Well services, Inc.,vol.2.

*Schlumberger, 1989. Log Interpretation principles / Application, Schlumberger Werline and Testing , 13-19 PP.

*Selley, R.C.,1985. Element of Petroleum Geology, W.H. Freeman and Company New York, 449 P.

*Serra,1986. Advanced Interpretation of Whirling Logs, Imprimere Lon. s-Jean, publication Scientifique , et litteraire, 295 P.

*Total, F.P.C . Group Laboratory, 1984. Sedimentology study of the Zubair Formation , East Baghdad Filed :Unpub . Rep, INOC. Baghdad/Iraq.