

## شهادة تقييم مشروع التخرج

جامعة بوليتكنك فلسطين  
الخليل - فلسطين



إعادة تأهيل وتصميم الشارع الواصل بين شارع أبو دعجان وفرش الهوى

فريق العمل

راشد خالد سرحان

أحمد محمد عودة

رامي جميل ادعيسات

بناءً على توجيهات الأستاذ المشرف على المشروع وبموافقة جميع أعضاء اللجنة الممتحنة تم تقديم هذا المشروع إلى دائرة الهندسة المدنية والمعمارية في كلية الهندسة والتكنولوجيا للوفاء الجزئي بمتطلبات الدائرة لدرجة البكالوريوس

توقيع رئيس الدائرة

الإسم:

توقيع مشرف المشروع

الإسم:

توقيع اللجنة الممتحنة

.....  
.....

بِسْمِ اللَّهِ الرَّحْمَنِ الرَّحِيمِ

( قُلْ هَلْ يَسْتَوِي الْفَاهِي يَعْلمُونَ وَالْفَاهِي لَا يَعْلمُونَ

إِنَّمَا يَتَفَكَّرُ أُولَئِكَ الْأَلْبَابِ ) سورة الزمر ..... الآية (9).

مصطفى الله العظيم

## الإهداء

إلى الرحمة المهداة في زمن الظلم والظلمات ... رسول الله صلى الله عليه وسلم

إلى ورثة الأنبياء بعلمهم ... علمائنا الأجلاء

إلى كل عاشق للعلم، وكل محب للهندسة ، ويراها ملموسة كما يرى الشمس في وضح النهار

إلى أمي الحنونة التي قالت لي يوماً : أريدك أن تكون..... فأسست في نفسي الأصول وغرست في قلبي القواعد

إلى أبي العزيز الذي أعطاني فكره ومنحني قلبه ، إلى إخوتي وأخواتي وأصدقائي ومن شاركني حياتي

لكم يا كل الصامدين في خنادقكم..... يا أبطال المعاناة خلف القضبان

إلى من سطروا بدمانهم كل الدروب ليوصلونا إلى طريق الحرية (شهداء الأمة)

لكم أيها الكوادر العاملين بصمت وأمانة (معلمي الأفاضل)

لك أيها القارئ ..... ولك أيها الفلاح المثابر

لكل أم وأختٍ ..... لكل غصن وحبّة قمح

لكل ذرة ترابٍ ..... لكل شريفٍ في هذه الأرض

إليهم جميعاً نهدي هذا العمل

فريق العمل

## الشكر والتقدير

يقول تعالى (( ولئن شكرتم لأزيدنكم )) فالشكر والفضل لله عز وجل على أن يسر لنا عملنا هذا . .

ويقول رسول الله صلى الله عليه وسلم (( من لا يشكر الناس لا يشكر الله ))

من سويداء القلوب ومن بريق العيون ومن عبق الرياحين ومسك الجنان تتقدم بالشكر الجزيل وفائق  
الحب والتقدير والإحترام إلى كل من . . . .

جامعتي الحبيبة جامعة بوليتكنك فلسطين إدارة وهيئة تدريسية وموظفين والذين كانوا لنا منارة العلم والعمل  
وبكل الحب والوفاء لأهل الفضل والخير تتقدم بجزيل الشكر والعرفان للأستاذ المهندس مصعب شاهين لما قدمه لنا  
من توجيه وإرشاد وعاون في هذا المشروع .

وبفيض من مشاعر الحب والتقدير تتقدم بالشكر إلى الأستاذ المهندس فيضي شبانه المحترم والى كل من قدم  
لنا المساعدة والعون وإخوة وأخوات سواء بمشاركتنا في جهدنا مباشرة أو بكلمة طيبة أو بدعوة صادقة في ظهر الغيب  
والى كل من ساهم في إنجاز هذا العمل .

فريق العمل

## عنوان المشروع

إعادة تأهيل وتصميم الشارع الواصل بين شارع أبو دعجان وفرش الهوى

مجموعة العمل :

راشد خالد سرحان

أحمد محمد عودة

رامي جميل ادعيسات

المشرف:

م. مصعب شاهين

## الملخص

تقوم فكرة المشروع على إعادة تأهيل وتصميم الشارع الذي يربط بين شارع أبو دعجان وشارع فرش الهوى باستخدام المعايير والوسائل الهندسية والمساحية لوضع تصميم هندسي نموذجي للشارع مع الأخذ بعين الاعتبار جميع عناصر التصميم الهندسي الأفقية والعمودية والميول الجانبية والتصرف الصحي لمياه الأمطار بالإضافة إلى معايير الأمان على الطريق والاهتمام بالشارع من ناحية إنشائية بعمل الفحوصات اللازمة لخدمة المنطقة لأطول فترة زمنية ممكنة , لما لذلك الشارع من أهمية حيوية.

# Abstract

## Project Name

*Qualifying and redesign street that connect between  
Abo-Da'jan street and Farsh-Alhawa*

## Prepared By:

Ahmad Mohammad Odeh

Rashed Khaled Sarhan

Rami Jameel Ideasat

## Supervisor:

Eng. Musab Shaheen

## Abstract:

*The main idea of the project based on qualifying and redesign street that connect between Abo-Da'jan street and Farsh-Alhawa street by using the surveying method and engineering techniques to create engineering ideal design with concerned to all elements of engineering design , horizontal and vertical alignments , super elevation , side slope and water drainage in addition to the safety and construction considerations by make the desired tests for this street to serve the street area for long time regarding to the vital importance of street .*

فهرس المحتويات

الصفحة	الموضوع	رقم الموضوع
I	الغلاف	
IV	الإهداء	
V	الشكر والتقدير	
VI	الملخص	
VII	Abstract	
VIII	فهرس المحتويات	
IX	فهرس الأشكال	
X	فهرس الجداول	
XI	فهرس الملاحق	
1	الفصل الأول المقدمة	1
2	نظرة عامة ( General View )	1-1
3	( نبذة تاريخية عن الطرق (Roads Historicity	2-1
4	فكرة المشروع ( Project Idea )	3-1
4	منطقة المشروع ( Project Location )	4-1
4	نبذة تاريخية عن مدينة الخليل	1-4-1
4	موقع مدينة الخليل	2-4-1
4	موقع المشروع ( Project Location )	3-4-1
6	هيكلية المشروع ( Project Structure )	5-1
6	أهداف وأهمية المشروع ( Functions of Project )	6-1
6	طريقة العمل ( Procedure )	7-1
7	العوائق والصعوبات ( Obstacles and Difficulties )	8-1
7	الدراسات السابقة ( Previous Studies )	9-1
8	الأجهزة المساحية والبرامج المستخدمة ( Surveying Instruments and Programs )	10-1
9	الجدول الزمني ( Schedule Time )	11-1

فهرس المحتويات

10	الفصل الثاني المضلعات	2
11	مقدمة ( Introduction )	1-2
12	الهدف من المضلعات ( Functions of Traverses )	2-2
12	أنواع المضلعات (Types of Traverses)	3-2
14	اختيار وتثبيت نقاط المضلع ( Traverse Construction )	4-2
18	متطلبات الدقة لأعمال المضلعات (Accuracy Standards for Traverses)	5-2
20	جدول الرصد ( Table of Observations )	6-2
25	الأخطاء المتولدة في المسافات والزوايا ( Error Propagations in Angels and Distances)	7-2
26	خطأ عدم التمركز	1-7-2
26	خطأ عدم تمركز جهاز الرصد	2-7-2
26	الخطا في الزوايا	3-7-2
27	الخطا في رصد المسافات	4-7-2
28	حساب إحداثيات المحطات قبل التصحيح ( Calculations of Stations Coordinates )	8-2
29	تصحيح الأخطاء في الإحداثيات ( Coordinates Errors Reduction )	9-2
30	Least Square Method	2-9-2
34	الزوايا والمسافات المصححة ( Adjusted Angles and Distances )	10-2
35	الإحداثيات المصححة ( Adjusted Coordinates )	11-2
35	مناقشة النتائج	1-11-2



فهرس المحتويات

36	الفصل الثالث العيوب الهندسية في الطريق	3
37	مقدمة ( Introduction )	1-3
37	تعريف بالمشاكل ( Problems Definition ).	2-3
38	سوء تصريف مياه الأمطار وقلة عبارات تصريف مياه الأمطار (Water Drainage Problems)	3-3
38	توضيح للمشكلة	1-3-3
38	الحلول المقترحة لتصريف المياه	2-3-3
39	التشققات في رصفات الطريق في الجزء المعبد ( Pavement Cracks )	4-3
39	توضيح للمشكلة	1-4-3
40	الحلول المقترحة	2-4-3
41	الانهيارات الترابية والصخرية على جانب الطريق (Soil Breakdown on Road Sides)	5-3
41	توضيح للمشكلة	1-5-3
42	اعتراض المباني للتوسعة المقترحة على الطريق ( Widening conflicts Problems )	6-3
42	توضيح للمشكلة	1-6-3
43	الحلول المقترحة	2-6-3
43	عدم وجود اللافتات الإرشادية أو إشارات المرور ( Traffic and Guidance signs )	7-3
43	توضيح للمشكلة	1-7-3
43	الحلول المقترحة	2-7-3
44	الإضاءة الغير كافية على الطريق (Un sufficient Lightning on Road)	8-3
44	توضيح للمشكلة	1-8-3
44	الحلول المقترحة	2-8-3

فهرس المحتويات

45	الفصل الرابع التصميم الهندسي للطريق	4
46	(مقدمة Introduction)	1-4
46	وظائف التصميم الهندسي (Functions of Engineering Design)	1-1-4
47	التصنيف الوظيفي للطرق	2-1-4
48	مبادئ التصميم الهندسي (Principles of Engineering Design)	2-4
48	حرم الطريق (Right of Way)	1-2-4
50	حجم المرور (Traffic Volume)	2-2-4
50	تركيب المرور (Traffic content)	3-2-4
50	السرعة التصميمية (Design Speed)	4-2-4
50	عناصر قطاع الطريق (Cross Section Elements)	5-2-4
58	التخطيط الأفقي للطريق (Horizontal Alignment)	3-4
58	المنحنيات الأفقية	1-3-4
64	القوة الطاردة المركزية (Cornering Force)	4-4
65	التعليق ارتفاع ظهر المنحنى (Super Elevation)	5-4
67	زيادة اتساع الرصف عند المنحنيات التوسعة على المنحنيات	1-5-4
68	طرق الرفع الجانبي للطريق (التعليق) (Super Elevation Runoff)	2-5-4
71	للطريق التخطيط الراسي (Vertical Alignment)	6-4
71	عناصر المنحنى الراسي	1-6-4
73	أنواع المنحنيات الرأسية	2-6-4
74	مسافة الرؤية (Sight Distance)	3-6-4

فهرس المحتويات

75	مسافة الرؤية للتوقف (Stopping Sight Distance)	1-3-6-4
75	مسافة الرؤية للتجاوز (Passing Sight Distance)	2-3-6-4
77	طول المنحنى الرأسي L	4-6-4
79	الميول الرأسية العظمى (Maximum Vertical Grades)	5-6-4
80	التقاطعات على الطرق (Intersection Alignment)	7-4
81	التقاطع البسيط	1-7-4
83	التقاطع الجربي	2-7-4
83	التقاطع ذو القنوتات	3-7-4
85	تصريف مياه الأمطار والمياه السطحية عن الطريق (Rain Water Drainage)	8-4
86	الفصل الخامس حجم وإشارات المرور	5
87	دراسات حجم المرور ( Introduction to volume studies )	1-5
87	المتوسط السنوي لحجم المرور اليومي (Average Annual Daily Traffic (AADT))	1-5-1
87	المتوسط اليومي لحجم المرور (Average Daily Traffic (ADT))	2-5-1
87	ساعة الذروة ((Peak Hour Volume (PHV))	1-5-3
88	طرق إحصاء المركبات (Methods of conducting volume counts )	2-5
89	مكان انطلاق السير ووجهته النهائية	2-5-1
93	علامات المرور (Traffic Signs)	3-5

فهرس المحتويات

93	أهداف علامات المرور	3-5-1
94	أنواع علامات المرور	3-5-3
95	إشارات المرور (Traffic Signals)	4-5
96	أنواع الإشارات	4-5-1
98	الإضاءة على الطرق ( Highway Lighting )	5-5
98	مواصفات الإضاءة على الطرق	5-5-1
98	طريقة توزيع الإضاءة على الشارع (Arrangement)	5-5-2
100	ارتفاع أعمدة الإنارة	5-5-3
100	المسافة بين أعمدة الإنارة	5-5-4
102	الفصل السادس التصميم الإنشائي	6
103	مقدمة ( Introduction )	1-6
103	أنواع الرصف ( Pavement Types )	2-6
104	طبقات الرصفة المرنة (Flexible Pavement Layers)	3-6
105	الفحوصات المخبرية لتربة الموقع ( Soil Tests )	4-6
105	اختبار الدمك ( Proctor Compaction Test )	4-6-1
105	الأدوات والأجهزة المستخدمة لتنفيذ اختبار بروكتور المعدل ( Modified Proctor Test )	4-6-1-1
106	خطوات تنفيذ الاختبار	4-6-1-2
106	القوانين والحسابات	4-6-1-3
108	اختبار نسبة تحمل كاليفورنيا ( California Bearing Ration Test )	4-6-2
110	الأدوات المستخدمة في التجربة	4-6-2-1

فهرس المحتويات

113	تصميم الرصفة المرنة ( Flexible Pavement Design )	5-6
113	حساب قيمة (ESAL) ( Equivalent Accumulated 18000 Single Axle Load )	5-6-1
118	حساب سماكة طبقات الرصف ( الرصف المرن )	5-6-2
128	عبارات تصريف المياه ( Culverts Drainage )	6-6
129	بناء العبارة	6-6-1
130	تهيئة أرض العبارة	6-6-2
130	أجنحة العبارة	6-6-3
131	الفصل السابع حساب الكميات	7
132	كميات الحفر والردم (Cut & Fill Volumes)	1-7
137	كميات طبقة الاساس (Base Course Volumes)	2-7
137	كميات طبقة الاسفلت (Asphalt Volumes)	3-7
137	كميات الجبه (Curbstone Volumes)	4-7
139	الفصل الثامن تكلفة المشروع	8
140	التكلفة	1-8
140	التكلفة الكلية للمشروع	2-8
141	العطاء	3-8
141	الوثائق المكونة للعقد	1-3-8
141	الاتفاقية Agreement	2-3-8

فهرس المحتويات

142	Contract Conditions شروط العقد	3-3-8
143	الفصل التاسع النتائج والتوصيات	9
144	النتائج	1-9
144	التوصيات	2-9
145	المصادر والمراجع	

## فهرس الأشكال

الصفحة	اسم الشكل	رقم الشكل
5	دليل موقع المشروع	1-1
12	المضلع المغلق	1-2
12	المضلع المفتوح	2-2
13	المضلع الموصول	3-2
15	الأوتاد المستخدمة في تثبيت نقاط المضلع	4-2
16	كرت وصف للمحطة رقم 1	5-2
24	خطا عدم التمرکز	6-2
25	خطاً عدم التمرکز في جهاز الرصد	7-2
38	فتحات التصريف على جوانب الطريق	1-3
93	عيوب التشققات في الطريق	2-3
41	الانهيارات في السلاسل والانهيارات الترابية على جانب الطريق	3-3
42	الانحدار الشديد في جزء من الطريق	4-3
43	صورة لتوضيح التجاوزات في البناء على جانبي الطريق	5-3
48	حرم الطريق لشارع مكون من اربع مسارات	1-4
51	الميول العرضية على الطريق	2-4
52	الميول الطولية للطريق	3-4
53	الميول الجانبية الأمامية والجانبية للطريق	4-4
55	الأطراف	5-4
55	الجزر الفاصلة في الطرق	6-4
56	الحواجز الواقية	7-4
57	جزء من الشارع يتطلب جدار استنادي	8-4
59	عناصر المنحنى الدائري البسيط	9-4
63	المنحنى الانتقالي	10-4
64	القوة الطاردة المركزية	11-4
67	التوسعة على المنحنيات	12-4
69	طرق تنفيذ التعلية	13-4
71	عناصر المنحنى الرأسي	14-4

فهرس الأشكال

74	أنواع المنحنى الرأسي	15-4
77	مسافة الرؤية للتجاوز	16-4
83	تقاطع بسيط	17-4
83	تقاطع توسيط مع توسعة	18-4
84	تقاطع مع مسرب إضافي	19-4
84	تقاطع مع مسرب وسط	20-4
85	انعطاف دورة واحدة	21-4
97	إشارة توجيهية	1-5
97	إشارة إرشادية	2-5
98	توزيع الأعمدة في جهة واحدة	3-5
99	توزيع الأعمدة في المنتصف	4-5
99	توزيعاً عمداً بشكلى نحي	5-5
99	الإنارة بشكلى تقابلي ترتيب	6-5
101	عناصر عمود الإنارة	7-5
104	طبقات الرصفة المرنة	1-6
107	منحنى العلاقة بين المحتوى الرطوبي والكثافة الجافة	2-6
109	الجهاز المستخدم في تجربة (CBR)	3-6
112	منحنى العلاقة بين الإجهاد والغرز	4-6
120	سماكات طبقات الرصف والرقم الإنشائي لكل طبقة	5-6
124	منحنى العلاقة بين معامل الرجوعية (Mr) ومعامل طبقة الإسفلت (a1)	6-6
125	مخطط تصميم الرصفات المرنة (SN1)	7-6
125	مخطط تصميم الرصفات المرنة (SN2)	8-6



فهرس الأشكال

128	مقطع لأنواع العبارات	9-6
129	مقطع عبارة صندوق مسلح	10-6

فهرس الجداول

رقم الجدول	اسم الجدول	الصفحة
1-1	المراحل الزمنية في إعداد المشروع	9
1-2	مواصفات الدقة في أعمال المضلعات	18
2-2	قيم الخطأ المسموح للمضلعات بها في الضفة الغربية	19
3-2	جدول الرصد للمضلع	19
4-2	الخطأ في المسافات للمضلع	27
5-2	الزوايا والمسافات المصححة	33
6-2	الخطأ في الزوايا	33
7-2	الإحداثيات المصححة	34
1-4	نوع الطريق وعرض حرم الطريق حسب ( AASHTO )	48
2-4	السرعة التصميمية للطرق الحضرية	49
3-4	الميول العرضية حسب نوع الرصف حسب (AASHTO)	51
4-4	الميول الجانبية للقطاعات حسب نوع التربة	53
5-4	الحد الأدنى لنصف القطر على المنحنى	61
6-4	أنصاف أقطار الدوران بالنسبة لنوع الطريق	61
7-4	قيم التوسعة عند المنحنيات حسب نصف القطر	67
8-4	أقصى تعلقة تبعا لنوع الطريق (AASHTO)	52
9-4	أنصاف أقطار المنحنيات المسموح بها تبعا للسرعة التصميمية والاحتكاك الجانبي والرفع الجانبي للطريق	70
10-4	مسافة الرؤية للتوقف حسب السرعة التصميمية ( AASHTO2004 )	76
11-4	قيمة الميول الراسية العظمى (AASHTO)	81
1-5	عدد المركبات خلال أسبوع	90
2-5	نسبة معدل عدد المركبات	91
3-5	العدد الكلي للمركبات لكل ساعة	91
4-5	المسافة بين التقاطع والإشارة بالنسبة للسرعة	95
5-5	الإشارات التحذيرية	96
6-5	إشارات الأوامر	96

فهرس الجداول

97	إشارات المنع	7-5
100	العلاقة بين المسافة بين الأعمدة وعرض الطرق وارتفاع العمود والمسافة عن حافة الطرق	8-5
106	نتائج اختبار بروكتور المعدل	1-6
108	قيم نسبة التحمل ( CBR )	2-6
108	المواصفات المطلوبة لنسبة تحمل كالفورنيا لطبقات الطرق في فلسطين والأردن	3-6
109	حساب نسبة التحمل (CBR)	4-6
111	نتائج اختبار (CBR)	5-6
114	نسبة المركبات في المسرب الواحد	6-6
116	تحويل أوزان المركبات إلى أحمال قياسية ( Load Equivalency factor )	7-6
117	عدد ونسبة كل نوع من أنواع المركبات	8-6
119	معامل الطبقة لطبقة الأساس الحصوية ( a2 ) المقابل لمقدار نسبة تحمل كالفورنيا للطبقة وكذلك معاملات الرجوعية (Mr)	9-6
119	معامل طبقة الخلطة الإسفلتية (a1) المقابل لمعامل مرونة الطبقة الإسفلتية عند درجة حرارة 20C°	10-6
120	قيم المعاملات m3 , m2 , m3 للقدرة على التصريف من طبقتي تحت الأساس والأساس	11-6
121	مدى الموثوقية في تصميم الرصفة المرنة تبعاً للتصنيف الوظيفي للطريق	12-6
121	قيم ZR بالرجوع لمقدار الموثوقية	13-6
122	الانحراف المعياري حسب نوع الطريق	14-6
123	معامل الطبقة (layer coefficient) للإسفلت	15-6
126	معامل الطبقة (layer coefficient) للبسكورس	16-6
126	معامل الطبقة (layer coefficient)Sub base	17-6
126	معامل جودة تصريف المياه عن سطح الطريق (mi)	18-9
127	سماكة طبقات الرصف	19-6
132	حساب كميات الحفر	1-7
133	حساب كميات الردم	2-7
135	صافي كميات الحفر بعد الردم	3-7
141	حساب التكلفة الكلية للمشروع	1-8

فهرس الملاحق

الموضوع	رقم الملحق
بطاقات وصف لمحطات المضلع	1
حسابات تصحيح المضلع	2
مخطط المضلع	3
الرفع التفصيلي للطريق	4
المنحنيات الأفقية Horizontal curve	5
المنحنيات الرأسية Vertical curve	6
حساب الكميات	7

المقدمة

1

1-1 نظرة عامة ( General View )<sup>1</sup>:

بدأ الاهتمام بفتح الطرق منذ أن بدأت الحضارات الإنسانية الأولى فأصبحت حضارة الشعوب ومدى تقدمها تعتمد على حجم الطرق المنشأة ، و على مقدار ما توفره هذه الطرق من درجة أمان للمواطنين و مستخدميها و على مدى توفر سبل الراحة عليها.

وكان الاهتمام بالطرق حسب الإمكانيات المتاحة، ففي قديم الزمان كانت الطرق مجرد مسرب ترابي بعرض قليل جدا، و ذلك بسبب تواضع وسائل المواصلات في ذلك الوقت، حيث كانت تقتصر على الدواب في بادئ الأمر و مع تقدم الحضارة البشرية و خصوصا وسائل المواصلات، و زيادة أعداد السكان المطرد، رافق ذلك أيضا تطورا في شبكات الطرق، فبدأت تتطور الطرق من مسارب صغيرة لحيوانات النقل إلى مسارب أكبر قليلا، ثم إلى مسارب مرصوفة لتوفير المزيد من الراحة و السلامة لمستخدميها، إلى أن وصلت إلى ما هي عليه هذه الأيام من شق طرق ذات العرض الكبير و الحارات المتعددة و مَدّت بطبقات من الإسفلت لتوفير أكبر قدر ممكن من الأمان و الراحة للمواطنين و المركبات على حد سواء، وأصبحت هنالك الجزر الوسطية والأرصفت ثم إدخال التعلية على المنحنيات و غيرها من الأمور الأخرى التي سنتعرف عليها بالتفصيل، وحدث هذا التقدم و التطور في الطرق مواكبا و متوازيا مع التقدم في اختراع وسائل المواصلات الحديثة و مع الزيادة الهائلة في أعداد السكان، بالإضافة إلى التقدم الكبير في العلم، كل هذه الأمور أدت إلى ارتفاع مستوى حياة البشرية و جعلتها أكثر سهولة و نجاعة خصوصا في البلدان ذات المساحات الكبيرة.

و تعتبر شبكة الطرق من أهم عناصر البنية التحتية اللازمة للتطور الاقتصادي والصناعي والاجتماعي للدول، إذ أنها تربط بين المدن والقرى أو على مدى أوسع من ذلك إذ أنها تربط الدول مع بعضها البعض ، حتى أصبحت الطرق معيارا أساسيا لهدى تطور الدول وتميزها ونموها حيث من شأنه أن يجلب للبلاد التقدم والرقي والترابط بين السكان للفوائد المتعددة التي تقدمها فيما يتعلق بتسهيل انتقال الأفراد ونقل البضائع .

### 3-1 فكرة المشروع (Project Idea):

تم اختيار هذا المشروع من أجل خدمة المواطنين وتسهيل حركتهم وقضاء حاجاتهم وذلك بسبب الزيادة السكانية والتوسع العمراني وتشتمل فكرة المشروع على إعادة تأهيل و تصميم الوصلة ( التي تصل بين شارع أبو دعجان وفرش الهوا ) و الذي هو عبارة عن طريقيتكون من جزأين جزء معبد والجزء الآخر ترابي.

سيتم في هذا المشروع القيام بكافة الأعمال المساحية اللازمة للتعرف على مسار الطريق وطبيعة التضاريس ودراسة التربة وذلك بعمل مسح أولي للمنطقة ، وبعد إجراء كافة الدراسات سنقوم بتصميم المنحنيات الرأسية والمنحنيات الأفقية وعمل التوسعة عليهما، ويشمل عمل الميول الجانبية والأفقية لتصريف مياه الأمطار ، ومن ثم إجراء كافة الحسابات للحفر والردم الذي يلزم لتوقيع الطريق.

وبشكل عام نهدف من وراء هذا المشروع الوصول إلى طريق آمن لا يسبب الحوادث، و يحقق الانسياب السلس يجعل جميع عناصر الطريق تتماشى مع توقعات السائقين بتجنب التغيرات المفاجئة في مواصفات التصميم، ويحقق الراحة للسائقين والمسافرين وكذلك يعطي قيمة جمالية وحضارية للمنطقة.

### 4-1 منطقة المشروع (Project Location):

#### 4-1-1 نبذة تاريخية عن مدينة الخليل :

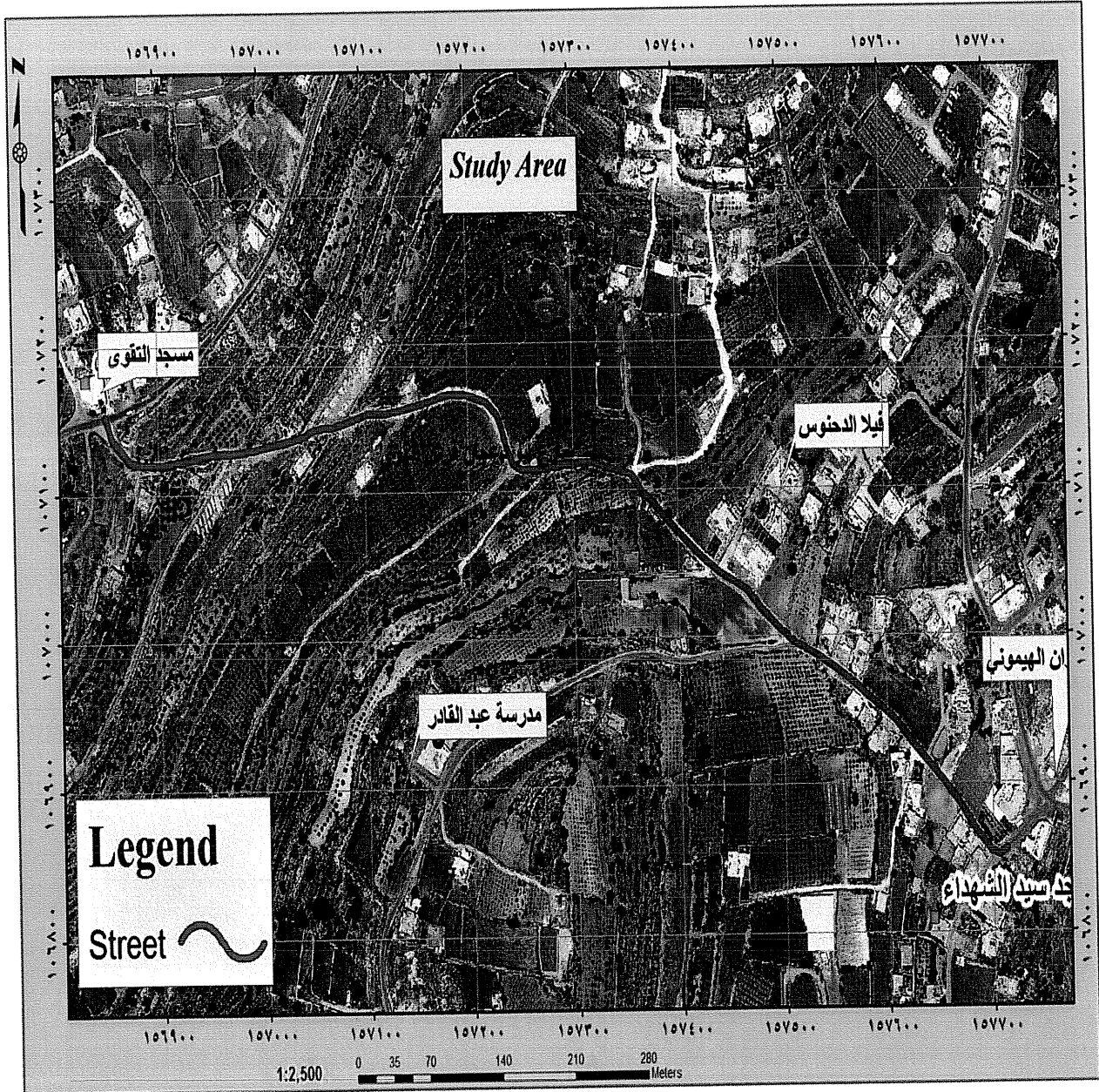
الخليل واحدة من أقدم المدن في فلسطين والعالم ، ويعود تاريخها إلى أكثر من 6000 سنة قبل الميلاد ، ويعتقد أنه منذ حوالي سنة 4000 قبل الميلاد هاجرت قبائل عربية كنعانية من الجزيرة العربية إلى فلسطين ، وبنيت عددا من القرى والبلدات في منطقة الخليل ، وفي فترة لاحقة تم دمج أربع من هذه القرى الواقعة على تلال الخليل لتشكّل معا مدينة ذات نظام سياسي واجتماعي واحد .

#### 4-1-2 موقع مدينة الخليل :

تقع مدينة الخليل على مسافة 37 كم جنوبي القدس ، و 27 كم جنوبي بيت لحم ، أما فلكيا فهي تقع على خط طول (°35.059) وخط عرض (°31.533333) ، وتظهر على جانبي الطريق المؤدي من الخليل إلى بيت لحم الريف الفلسطيني الجميل الذي يشهد على خصوبة وإنتاجية هذه الأراضي التي تنتشر بها كروم العنب الوفيرة ، والأشجار المثمرة الأخرى ، وأهم ما تنتجه هذه الكروم هو العنب الذي تشتهر به المدينة والقرى المجاورة . تبلغ مساحة المحافظة 997 كم<sup>2</sup> ، ومساحة المدينة 22.8 كم<sup>2</sup> ، وتبلغ نسبة المحافظة 16.6 % من أراضي الضفة.

3-4-1 موقع المشروع :

تقع هذه الطريق في الشمال الغربي لمدينة الخليل في منطقة فرش الهواء، تحديدا في المنطقة الواقعة ما بين شارع أبو دعجان وفرش الهواء و يبلغ طول الطريق حوالي 1050 م ، حيث تشهد هذه المنطقة تطورا في الحركة العمرانية ، والصورة التالية تظهر منطقة المشروع:



الشكل ( 1-1 ) دليل موقع المشروع



### 5-1 هيكلية المشروع (Project Structure):

- تم تقسيم البحث ليشتمل على عدة فصول كالتالي:
- الفصل الأول: يحتوي على المقدمة التي توضح موضوع البحث، الأهمية، الأهداف، طريقة البحث، هيكلية البحث، العوائق والصعوبات، الأجهزة المستخدمة، والجدول الزمني للمشروع.
  - الفصل الثاني: الأعمال المساحية والمضلعات.
  - الفصل الثالث: العيوب الهندسية في الطريق .
  - الفصل الرابع: التصميم الهندسي للطريق .
  - الفصل الخامس : حجم المرور.
  - الفصل السادس: التصميم الإنشائي.
  - الفصل السابع: حساب الكميات .
  - الفصل الثامن : تكلفة المشروع .
  - الفصل التاسع: النتائج والتوصيات .

### 6-1 أهداف وأهمية المشروع ( Functions of Project ) :

- 1- خدمة المنطقة السكنية التي يمر فيها الشارع وذلك لجعل المنطقة حيوية ومتطورة أكثر .
- 2- توفير سبل الأمان على الشارع وذلك بتوفير الأرصفة وممرات المشاة والإشارات المرورية اللازمة للشارع.
- 3- تسهيل عملية انتقال السكان من منطقة فرش الهواء إلى الشارع الرئيسي.
- 4- تصميم البنية التحتية اللازمة للشارع للحد من مشكله مياه الأمطار.

### 7-1 طريقة العمل ( Procedure ):

- القيام بتحديد موقع المشروع ( اعادة تأهيل وتصميم شارع عابو دعجان - فرش الهواء ) وذلك بالتنسيق مع المشرف والجهات المختصة ودائرة التخطيط في بلدية الخليل.
- تحديد منطقة العمل ومن ثم القيام بزيارة استطلاعية للموقع وأخذ فكره كاملة عن طبيعة المشروع والمشاكل المتعلقة به والتفاصيل الهامة للتصميم والتنفيذ من أجل الحصول على أفضل وأدق النتائج.
- البدء بالبحث في المكتبة عن المراجع والمصادر التي يمكن الاستفادة منها في هذا المشروع.

- القيام بتنفيذ العمل الميداني مبتدئين بتحديد نقاط المضلع ( Traverse ) للطريق وتصحيحه من الأخطاء باستخدام طريقة المربعات ( Adjustment by Least Squares ) وذلك من أجل الحصول على أعلى دقة في العمل المساحي .
- القيام بزيارة لبلدية الخليل من أجل التعرف على القوانين المتبعة في التخطيط والتصميم من حيث السرعة القصوى للمرور وعرض الحارة والارتدادات والأرصفة وغيرها من عناصر التصميم للطريق.
- البدء بكتابة مقدمة المشروع مراعيًا الأصول والشروط الواجب توفرها في المقدمة مع مراعاة مراجعة المشرف والأخذ بنصيحته ورأيه.
- بعد الانتهاء من المقدمة وتسليمها يتم الاستمرار في عملية التصميم والبدء بكتابة مشروع التخرج حسب الأنظمة المتبعة في جامعة بوليتكنك فلسطين ، حيث نبدأ أولاً بالقراءة واستخلاص النتائج والمعلومات المفيدة من عملية التصميم ومن ثم المراجع وصياغتها وترتيبها بشكل مناسب.

#### ١ ٨ العوائق والصعوبات ( Obstacles and Difficulties ) :

- 1- منع بعض المواطنين في بعض الأحيان فريق العمل المساحي أمام منازلهم .
- 2- تعطيل الحركة المرورية في بعض الأحيان للأعمال المساحية.
- 3- الاضطرار إلى تثبيت بعض نقاط المضلع على مسافات قريبة من بعضها وذلك لان منطقة المشروع مغلقة وتحتوي على عدد من المنحنيات.
- 4- عوائق في الرصد بسبب تواجد الأشجار كون منطقة المشروع منطقة زراعية .

#### 1-9 الدراسات السابقة ( Previous study ) :

تعد الدراسات السابقة من أهم الركائز والدعائم الأساسية عند التخطيط للقيام بدراسة وتنفيذ أي مشروع ، لان ذلك له فائدة كبيرة من حيث التعرف على الأفكار المراد عملها في هذا المشروع ومحاولة الاستفادة منها ومحاولة تصحيح الأخطاء إن وجدت.

إن الدراسات للطريق غير متوفرة بشكل كاف ، والمعلومات الموجودة هي ما تم الحصول عليه من بلدية الخليل وهو مخطط يبين المنطقة التي يمر بها الطريق وكذلك التوجه إلى المشرف الذي زدنا بالطرق الأساسية والتوجيهات اللازمة للقيام بالإعمال المساحية كما تم الرجوع إلى مكتبة الجامعة التي زدتنا بالكتب والمراجع اللازمة، وسنعمل جاهدين على الاستفادة من هذه المصادر في تحسين تصميم هذه الطريق وفقاً لما تم ذكره في هذه المراجع ووفقاً للمواصفات والمقاييس لإنجاز هذا المشروع بنجاح.

لقد تم الاعتماد على عدة كتب ومراجع تتناول موضوع الطرق ومن أهمها ( المساحة وتخطيط المنحنيات ) ،  
 (تغطية مساحية للطرق) وهما من تأليف الدكتور يوسف صيام، وتتناول عدة مواضيع منها التخطيط الأفقي والتخطيط الراسي  
 بما يحتويان من منحنيات أفقية ورأسية، مع بيان أنواعهما و بيان القوانين المتعلقة بهما مع تطبيقها في بعض الأمثلة، أما عن  
 التفصيلات فسيتم ذكرها لاحقا في الصفحات القادمة بنوع من التفصيل ، وهناك كتب ومراجع أخرى تم استخدامها منها  
 هندسة الطرق 1 و2 وجميعها من تأليف الدكتور محمود توفيق سالم ، بالإضافة إلى بعض المواقع المهمة بالموضوع من  
 شبكة المعلومات العالمية (الإنترنت).

### 10-1 الأجهزة المساحية والبرامج المستخدمة ( Surveying Instruments and Programs ) :

- 1- أجهزة (Total Stations) وما يلزم معها مثل (عواكس ، أجهزة لاسلكية ، شريط قياس مسافات ، علبة دهان لتعليم النقاط ، مسامير...الخ) ، وهي من نوع Sokia 5700 إما بشاشة واحدة أو بشاشتين .
- 2- جهاز (GPS) نوع Trimble R8 .
- 3- برنامج (ArcGIS 10) .
- 4- برنامج (Civil 3D 2011) .
- 5- برنامج (Adjust).

11-1 الجدول الزمني ( Time schedule ) :

الجدول ( 1-1 ) يبين المراحل الزمنية في إعداد مشروع التخرج

16	15	14	13	12	11	10	9	8	7	6	5	4	3	2	1	الأسبوع النشاط
																اختيار المشروع و جمع المعلومات
																المساحة الاستطلاعية
																العمل الميداني
																العمل المكتبي
																تجهيز التقرير الأولي لمقدمة المشروع
																الرفع التفصيلي
																الرسم باستخدام الكمبيوتر
																تجهيز التقرير النهائي لمقدمة المشروع

16	15	14	13	12	11	10	9	8	7	6	5	4	3	2	1	الأسبوع النشاط
																حصر عدد المركبات المارة على الطريق
																إجراء تجربة الدمك على التربة
																إجراء اختبار نسبة تحمل كاليفورنيا CBR
																العمل المكتبي
																إعداد المخططات التصميمية للطريق باستخدام الكمبيوتر
																إعداد تقرير الحجم والكميات
																إعداد تقرير تكلفة المشروع
																تجهيز التقرير النهائي للمشروع

المضلعات Traverses

2

**1-2 مقدمة ( Introduction ):**

عند إجراء العمليات المساحية الدقيقة مثل عمليات الرفع والتوقيع نلجأ إلى ما يسمى المضلع ، والمضلع يعتبر المرجع للأعمال المساحية المحيطة بكل مرصد .

**تعريف<sup>1</sup>:**

المضلع : هو شكل يتكون من عدة متجهات مستقيمة متصلة من أطرافها ببعضها وتحصر زوايا فيما بينها ، وعادة تختار هذه الأضلاع بحيث تمر بحدود المنطقة المطلوبة أو قريبة منها حتى يسهل إجراء العمل المساحي فيها . ويكون شكل المضلع حسب طبيعة المنطقة المراد عمل مخططات لها . حيث تشكل هذه المتجهات مضلعا يتوافق مع قواعد رياضية وهندسية التي يمكن استخدامها لعمل الحسابات وأعمال التدقيق في حقل العمل .

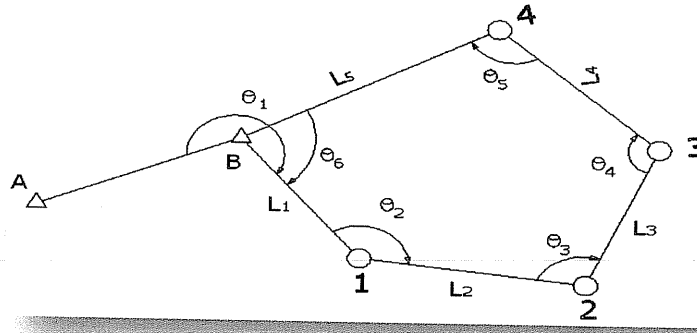
**2-2 الهدف من المضلعات ( Functions of Traverses )<sup>2</sup>:**

- يتم تشكيل المضلعات عادة حول مساحات معينة من الأرض بحيث يمكن رصد كافة العناصر الموجودة ضمن حدود هذه المساحة.
- تعيين إحداثيات (تحديد مواقع ) نقاط جديدة انطلاقاً من نقاط معلومة قد تكون نقاط من شبكات المثلثات أو نقاط يتم وضعها بواسطة ( جهاز GPS وهو من الأجهزة الحديثة وهو جهاز يستخدم لإيجاد إحداثيات نقطة ما ) أو أي طريقة أخرى.
- تشكل المضلعات شبكة بسيطة تحتوي على نقاط ذات موقع محدد ومعروف طبوغرافيا ، يمكن الرجوع إليها لاستخراج معلومات طبوغرافية لنقاط أخرى انطلاقاً من نقاط هذا المضلع .

**3-2 أنواع المضلعات ( Types of Traverses ):****1- المضلع المغلق (Closed Traverses):**

هو المضلع الذي يبدأ بنقطة معلومة وينتهي بنفس النقطة ، أي أن نقطة البداية هي نفسها نقطة النهاية ، كما يجب أن يبدأ بانحراف خط معلوم أو يمكن حساب انحرافه ، ويستخدم لرفع المناطق المغلقة والمباني والقرى . وهذا النوع سهل الضبط والتأكد من الأرصاد .

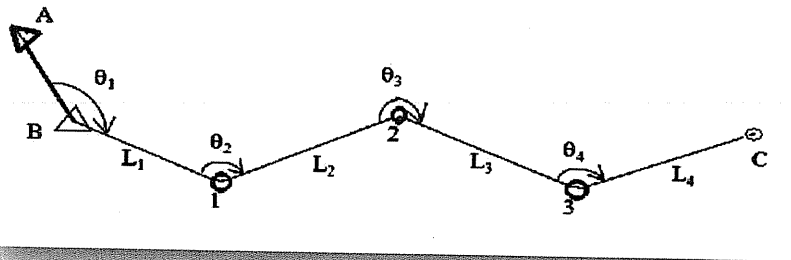
<sup>1</sup> المرجع رقم (3)<sup>2</sup> المرجع رقم (4)



الشكل (1-2) المضلع المغلق<sup>3</sup>

2- المضلع المفتوح (Open Traverse) :

هو مضلع يبدأ بنقطة معلومة الإحداثيات أو غير معلومة الإحداثيات وينتهي عند نقطة غير معلومة الإحداثيات ، ويمكن ربط نقطة الابتداء بمضلع معلوم الانحراف ، وهذا النوع يستخدم للمناطق التي لا تحتاج إلى دقة عالية في عملية الرفع .



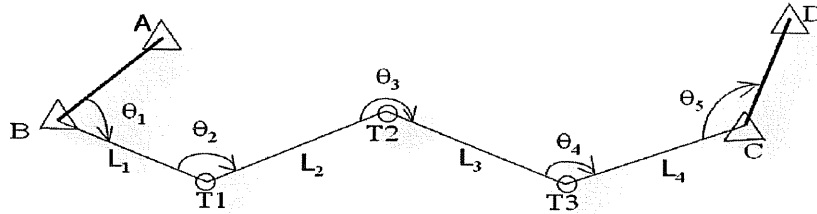
الشكل (2-2) المضلع المفتوح<sup>4</sup>

<sup>3</sup>المرجع رقم (9)  
<sup>4</sup>المرجع رقم (9)



## 3- المضلع الموصل (Link Traverse):

هو ضلع يبدأ بنقطة معلومة الإحداثيات وينتهي عند نقطة معلومة الإحداثيات ، ويجب أن يربط من عند نقطة الابتداء بضلع معلوم الانحراف أو يمكن حساب انحرافه ويربط عند النهاية بضلع آخر معلوم الانحراف أو يمكن حساب انحرافه ، ويستخدم لرفع المناطق الممتدة طوليا مثل المصارف والطرق وهو سهل الضبط والتحقق من أرساده .

الشكل ( 3-2 ) المضلع الموصل<sup>5</sup>

هذا النوع من المضلعات هو الذي استخدمناه في مشروعنا ، بحيث قمنا باستخدام جهاز ( GPS ) لتحديد إحداثيات وارتفاع أول نقطتين في البداية وآخر نقطتين في نهاية المضلع بالإضافة إلى رصد الزوايا الأفقية والعمودية لكل محطة ورصد المسافات الأفقية والمائلة بين كل محطة والتي تليها في المضلع باستخدام جهاز (Total Station) .

## 4-2 اختيار وتنشيط نقاط المضلع ( Traverse Construction ) :

## 1- عملية الاستكشاف للمنطقة

الغرض من عملية الاستكشاف هو التعرف على المنطقة التي سيتم إنشاء مضلع بها وتكوين فكرة شاملة عنها ، ومواقع التفاصيل داخلها بالنسبة لبعضها البعض وبالنسبة لحدودها ، وما تحتويه من معالم طبيعية وصناعية مثل المباني والشوارع والمناهل حيث توجهنا إلى الموقع وتم تصويره بهدف التعرف على المنطقة .

## 2- رسم كروكي عام للمنطقة

بعد إجراء عملية الاستكشاف للمنطقة يتم التجول فيها مرة أخرى ورسم كروكي شامل يبين جميع التفاصيل الطبيعية والصناعية ، ولا يشترط أن يرسم الكروكي بمقياس رسم معين أو بأدوات هندسية بل يكفي ان يكون مرسوماً بإتقان وممثلاً للطبيعة بقدر الإمكان مع ملاحظة الجهات الأصلية أثناء الرسم .

<sup>5</sup>المرجع رقم ( 9 )

ويراعى عند رسم كروكي المنطقة ما يلي :

- أن يكون بالقلم الرصاص الخفيف ليتيسر عمل التغييرات التي يتضح عدم مطابقتها لطبيعية .
- أن يكون الكروكي واضحاً بدرجة تسمح ببيان التفاصيل .
- أن توضح بقدر الإمكان الإشارات الاصطلاحية لبيان نوع التفاصيل على هذا الكروكي .
- أن يوضح اتجاه الشمال على الكروكي .
- أن توقع النقاط المختارة للمضلع على هذا الكروكي .

حيث تم رسم كروكي لمنطقة المشروع يبين الشارع وأعمدة الكهرباء ، وأعمدة التلفون ، والمواقع المهمة مثل المساجد والمدارس، والمنازل التي تقترب من الشارع.

### 3- اختيار نقاط المضلع

وهناك بعض الشروط الواجب مراعاتها عند اختيار نقاط المضلع وهو ما يلي :

شروط اختيار نقاط المضلع :

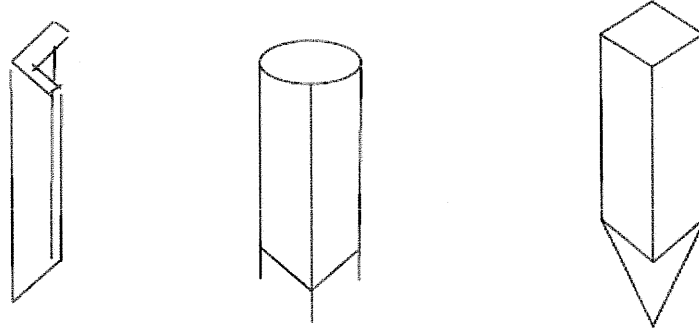
- أن تكون عدد النقاط أقل ما يمكن وقدر الحاجة .
- أن تكون النقاط في أماكن مكشوفة قدر الإمكان ويسهل العثور عليها عند الرغبة في البحث عنها لاستعمالها .
- إمكانية الرؤية ورصد المحطة من المحطة التي تليها والتي تسبقها .
- أن تكون أطوال خطوط الأضلاع متماثلة قدر الإمكان .
- يتم اختيار النقاط بحيث تشكل فيما بينها مثلثات زواياها بين  $20^\circ$  ،  $30^\circ$  تقريباً ، وذلك لان المثلثات ذات الزوايا الحادة جداً أو المنفرجة جداً يكون رسمها مصحوب بأخطاء دائماً.
- يتم اختيار النقاط بحيث تكون الخطوط الواصلة بينها أقرب ما يمكن من التفاصيل ومن حدود المنطقة المرفوعة ، بحيث لا تبعد أي نقطة من التفاصيل المأخوذة عن 30متر من أي خط من خطوط المضلع .
- يتم اختيار النقاط بحيث تكون في مواقع يصعب إزالتها ، فلا تكون في أرض رخوة أو تتعرض لحركة المرور أو عرضة للعبث بها .

حيث تم مراعاة هذه النقاط على القدر المستطاع به بما يتلاءم مع الطبيعة للطريق ومنطقة المشروع .

## 4- تثبيت نقاط المضلع

بعد اختيار مواقع نقاط المضلع تثبت هذه النقاط بأوتاد خشبية في الأرض وتكون بارزة قليلا ، أما في الأراضي الحجرية أو المرصوفة فتدق زوايا حديدية أو مسامير تكون رؤوسها في مستوى سطح الأرض .

والأوتاد الخشبية المستخدمة في تثبيت المضلع عادة تكون بطول (20-30سم) تقريبا ومقطعها إما أن تكون مربعا طول ضلعه (3-4سم) أو مستديرة بقطر حوالي 5 سم ، أما الزوايا الحديدية فتكون استخدمت في الأراضي الصلبة وبطول (50-60سم) إذا ما استخدمت في أرض قليلة الصلابة ومقطع الزاوية المستخدمة ( 3سم\*3سم\*1سم ) وحتى ( 5سم\*5سم\*1سم ) .



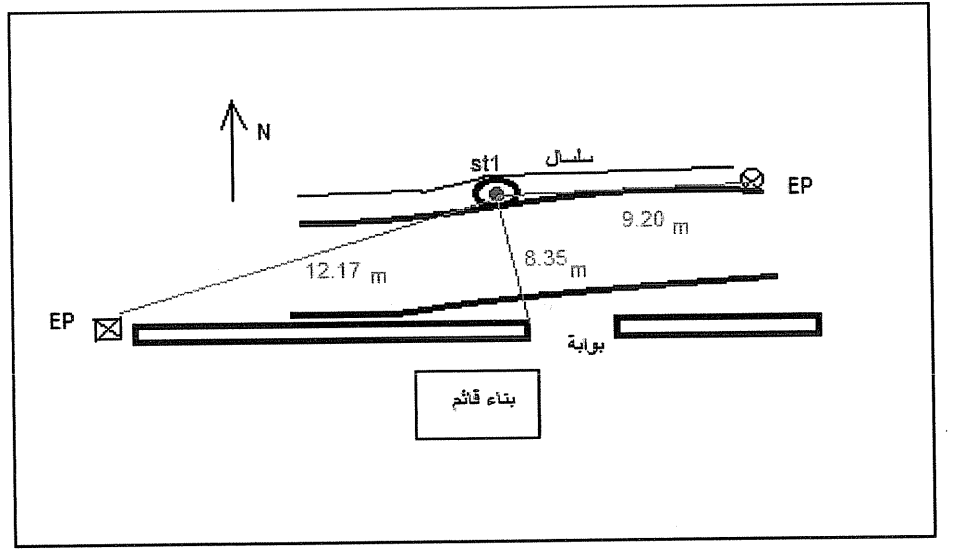
الشكل ( 2-4 ) يبين الأوتاد التي تستخدم في تثبيت نقاط الربط في الميدان<sup>6</sup>

وبعد الانتهاء من اختيار وتثبيت نقاط المضلع في الطبيعة توقع مواضعها على الكروكي العام بالتقريب ، ويتم التوصيل بينها على الكروكي بلون مختلف للون الذي رسم به الكروكي وذلك للحصول على شكل المضلع المستخدم ، وترقيم نقطة المضلع بالأرقام والحروف .

<sup>6</sup>المرجع رقم (2)

## 5- عمل كرت وصف لنقاط المضلع

وهو توضيح لما يحيط بالنقطة توضيحا مكبرا ، ونختار موضعين ثابتين ويفضل ثلاثة ، ثم تقاس الأبعاد بين المواضع الثابتة ونقطة المضلع المراد عمل كرت وصف لها ، وتسجل الأبعاد على كرت الوصف حتى إذا أزيلت النقطة أو لم يستدل عليها فيما بعد يمكن تحديد موقعها مرة أخرى ، ومن الأفضل أن تكون الأبعاد في اتجاهات متعامدة مع بعضها . والشكل التالي يبين كرت وصف للمحطة رقم 1 ( st1 ) في المضلع الذي قمنا بإنشائه والوصف لباقي النقاط موضع في الملحق رقم ( 1 ) .



الشكل (5-2) كرت وصف المحطة St1

## 6- قياس المضلع (Traverse Measurement)

- بناء على طبيعة المشروع وللدقة المطلوبة ، تم اختيار المضلع الموصول ( Link Traverse ) وإنشائه على امتداد الشارع ، بحيث قمنا بتثبيت نقطتين تحكم في بداية المضلع ونقطتين في نهاية المضلع .
- استخدام جهاز ( GPS R8 ) بنظام الراديو ( RTK ) لقياس إحداثيات وارتفاع نقاط التحكم والمدة الزمنية لأخذ القراءة كانت 5 ثوان ، وبدقة وصلت إلى ( 0.016 m ) ، بحيث كانت الأقمار الصناعية التي يستقبلها جهاز الاستقبال للجهاز من ( 12-15 ) قمر .
- استخدام جهاز ( Total Station ) من نوع ( Sokkia ) لقياس الزوايا الأفقية والعمودية والمسافات الأفقية والمائلة بين كل من المحطات بدقة وصلت إلى 5" تقريبا .

## 5-2 متطلبات الدقة لأعمال المضلعات (Accuracy Standards for Traverses) :

يبين جدول (1-2) متطلبات الدقة لأعمال المضلعات والتي يمكن الاعتماد عليها في الحكم على دقة ونوعية القياسات الميدانية ، حيث هنالك عدة درجات متفاوتة . تعتبر المرتبة الثالثة هي الأكثر شيوعاً على نطاق المشاريع ذات المساحة المحدودة ، أما المشاريع الهندسية الكبرى مثل قياس إزاحة المنشآت وغيرها فتحتاج إلى المرتبة الأولى.

Class	Class description	Assessment criteria for Least Squares Adjustment		Assessment criteria for traverse computation using Bowditch Rule	
		Allowable residual of distance measurement	Allowable residual of angular measurement	Allowable linear misclosure	Allowable angular misclosure
1	Main Triangulation / Trilateration	1: 120,000	2"	---	---
2	Minor Triangulation / Trilateration	1: 60,000	4"	---	---
3	Main Control Traverse	1: 30,000	5"	1: 30,000	5"√n
4.1	Minor Control Traverse (Class 4.1)	1: 15,000 or 5mm (minimum)	10"	1: 15,000	10"√n
4.2	Minor Control Traverse (Class 4.2)  Note: The origin of Class 4.2 station is Class 4.1 station.	1: 15,000 or 5mm (minimum)	10"	1: 15,000	10"√n
5	Traverse (Class 5)	1: 10,000 or 10mm (minimum)	20"	1: 10,000	20"√n
6	Traverse (Class 6)	1: 7,500 or 10mm (minimum)	30"	1: 7,500	30"√n

**Remark**

n = Number of control stations of the traverse

جدول (1-2) مواصفات الدقة في أعمال المضلعات<sup>5</sup>

والجدول رقم (2-2) يبين قيم الخطأ المسموح به في الضفة الغربية .

	Allowable error	
	Important area (example : urban area)	Less important area (Example : rural area )
Measured distance	$\Delta L = .0005l + .03 \text{ m}$	$\Delta L = .0007l + .03 \text{ m}$
Measured angles	$\Delta = 60''\sqrt{n}$	$\Delta = 90''\sqrt{n}$
Closer error	$\hat{\epsilon} = .0006\sum l + .20 \text{ m}$	$\epsilon = \sum l + .20 \text{ m} .0009$

**n=number of**      **Where L= measured length, A= angle closure error in second measured angles,**

الجدول رقم (2-2) يبين قيم الخطأ المسموح به في الضفة الغربية<sup>6</sup>

حيث اعتمدنا على الجدول رقم (2-2) ويأتي مضلعنا ضمن (urban area).

## 6-2 جدول الرصد ( Table of Observations ):

اسم الراصد: رامي ادعيسات تاريخ الرصد: الثلاثاء 18-9-2012

الظروف الجوية: كان الجو صافيا / 28° مدة الرصد: من الساعة 8:00 - 2:00

## جدول ( 3-2 )

No.	From	ST	To	Horizontal Angle			Horizontal Distance [ m ]	Zenith Angle			Slope Distance [ m ]
				°	'	"		°	'	"	
1	CP1	CP2	ST1	247	2	45	132.11	94	56	52	132.604
2				247	2	46	132.107	94	56	6	132.107
3				247	2	41	132.09	94	56	29	132.583
4				247	2	48	132.104	94	56	16	132.596
Average				247	2	45	132.103	94	56	25.75	132.473
Instrument height [m]		1.61									
No.	From	ST	To	Horizontal Angle			Horizontal Distance [ m ]	Zenith Angle			Slope Distance [ m ]
				°	'	"		°	'	"	
1	CP2	ST1	ST2	160	11	11	61.061	92	46	20	61.133
2				160	11	15	61.07	92	46	0	61.141
3				160	11	13	61.07	92	46	35	61.146
4				160	11	12	61.083	92	46	20	61.155
Average				160	11	12.75	61.071	92	46	18.75	61.144
Instrument height [m]		1.67									

No.	From	ST	To	Horizontal Angle			Horizontal Distance [ m ]	Zenith Angle			Slope Distance [ m ]
				°	'	"		°	'	"	
1	ST1	ST2	ST3	185	46	33	80.51	94	43	16	80.784
2				185	46	30	80.515	94	43	20	80.789
3				185	46	32	80.513	94	43	25	80.787
4				185	46	34	80.499	94	43	9	80.773
<b>Average</b>				185	46	32.25	80.509	94	43	17.5	80.783
Instrument height [m]		1.54									
No.	From	ST	To	Horizontal Angle			Horizontal Distance [ m ]	Zenith Angle			Slope Distance [ m ]
				°	'	"		°	'	"	
1	ST2	ST3	ST4	174	59	23	72.314	95	35	17	72.658
2				174	59	25	72.313	95	35	19	72.658
3				174	59	20	72.312	95	35	3	72.657
4				174	59	23	72.315	95	35	7	72.66
<b>Average</b>				174	59	22.75	72.314	95	35	11.5	72.658
Instrument height [m]		1.55									
No.	From	ST	To	Horizontal Angle			Horizontal Distance [ m ]	Zenith Angle			Slope Distance [ m ]
				°	'	"		°	'	"	
1	ST3	ST4	ST5	194	12	14	94.501	97	37	38	95.345
2				194	12	17	94.497	97	38	16	95.342
3				194	12	18	94.499	97	37	53	95.343
4				194	12	15	94.493	97	37	48	95.337
<b>Average</b>				194	12	16	94.498	97	37.25	38.75	95.342
Instrument height [m]		1.46									



No.	From	ST	To	Horizontal Angle			Horizontal Distance [ m ]	Zenith Angle			Slope Distance [ m ]
				°	'	"		°	'	"	
1	ST4	ST5	ST6	145	53	22	51.969	96	7	29	52.267
2				145	53	19	51.965	96	7	52	52.264
3				145	53	23	51.967	96	7	35	52.265
4				145	53	21	51.964	96	7	58	52.263
<b>Average</b>				145	53	21.25	51.966	96	7	43.5	52.265
Instrument height [m]			1.55								
No.	From	ST	To	Horizontal Angle			Horizontal Distance [ m ]	Zenith Angle			Slope Distance [ m ]
				°	'	"		°	'	"	
1	ST5	ST6	ST7	164	42	38	59.457	97	59	54	60.041
2				164	42	34	59.458	97	59	48	60.042
3				164	42	39	59.457	97	59	31	60.038
4				164	42	37	59.458	97	59	32	60.051
<b>Average</b>				164	42	37	59.458	97	59	41.25	60.043
Instrument height [m]			1.59								
No.	From	ST	To	Horizontal Angle			Horizontal Distance [ m ]	Zenith Angle			Slope Distance [ m ]
				°	'	"		°	'	"	
1	ST6	ST7	ST8	252	18	42	58.897	94	35	4	59.086
2				252	18	45	58.891	94	35	12	59.08
3				252	18	39	58.89	94	35	14	59.079
4				252	18	41	58.89	94	34	40	59.079
<b>Average</b>				252	18	41.75	58.892	94	34.75	17.5	59.081
Instrument height [m]			1.59								

No.	From	ST	To	Horizontal Angle			Horizontal Distance [ m ]	Zenith Angle			Slope Distance [ m ]
				°	'	"		°	'	"	
1	ST7	ST8	ST9	105	28	47	150.471	87	0	59	150.675
2				105	28	42	150.473	87	1	3	150.643
3				105	28	43	150.475	87	0	59	150.674
4				105	28	48	150.476	87	0	45	150.661
<b>Average</b>				105	28	45	150.474	87	0.25	41.5	150.662
Instrument height [m]		1.57									
No.	From	ST	To	Horizontal Angle			Horizontal Distance [ m ]	Zenith Angle			Slope Distance [ m ]
				°	'	"		°	'	"	
1	ST8	ST9	ST10	174	40	19	91.357	84	51	16	91.707
2				174	40	18	91.359	84	50	55	91.723
3				174	40	20	91.357	84	51	6	91.722
4				174	40	17	91.358	84	51	2	91.709
<b>Average</b>				174	40	18.5	91.358	84	50.75	19.75	91.715
Instrument height [m]		1.51									
No.	From	ST	To	Horizontal Angle			Horizontal Distance [ m ]	Zenith Angle			Slope Distance [ m ]
				°	'	"		°	'	"	
1	ST9	ST10	ST11	197	7	32	109.417	87	43	20	109.504
2				197	7	33	109.416	87	44	2	109.49
3				197	7	28	109.418	87	44	3	109.505
4				197	7	34	109.417	87	44	5	109.52
<b>Average</b>				197	7	31.75	109.417	87	43.75	7.5	109.505
Instrument height [m]		1.57									

No.	From	ST	To	Horizontal Angle			Horizontal Distance [ m ]	Zenith Angle			Slope Distance [ m ]
				°	'	"		°	'	"	
1	ST10	ST11	CP3	242	1	45	31.881	90	7	25	31.869
2				242	1	36	31.882	90	7	23	31.882
3				242	1	39	31.882	90	7	21	31.869
4				242	1	41	31.883	90	7	17	31.859
<b>Average</b>				242	1	40.25	31.882	90	7	21.5	31.87
Instrument height [m]			1.51								
No.	From	ST	To	Horizontal Angle			Horizontal Distance [ m ]	Zenith Angle			Slope Distance [ m ]
				°	'	"		°	'	"	
1	ST11	CP3	CP4	262	16	42	38.464	80	16	9	39.025
2				262	16	40	38.464	80	16	11	39.022
3				262	16	39	38.463	80	16	12	39.023
4				262	16	41	38.463	80	16	10	39.024
<b>Average</b>				262	16	40.5	38.464	80	16	10.5	39.024
Instrument height [m]			1.61								

ملاحظة :

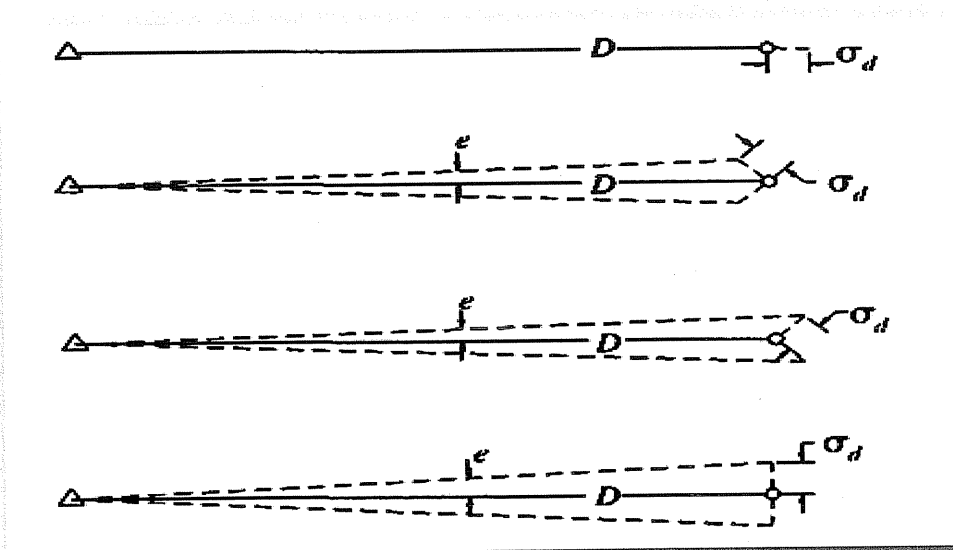
◀ ارتفاع العاكس ثابت لجميع المحطات ( ht = 1.65 m )

7-2 الأخطاء المتولدة في المسافات والزوايا ( Error Propagations in Angles and Distances ) :

تحتوي جميع الأرصاد في الأعمال المساحية على أخطاء تتولد من مصادر مختلفة، وتكون هذه الأخطاء تراكمية، فمثلاً عند رصد الزوايا فان مصادر الأخطاء الرئيسية تتضمن خطأ ضبط الجهاز والتسامت والتوجيه وقراءة الجهاز بالإضافة إلى الأخطاء الشخصية للراصد، و ينتج عن هذه الأخطاء خطأ القفل في المسافات والزوايا عند رصد المضلعات، ويمكن حصر مصادر هذه الأخطاء بثلاث أخطاء رئيسية، الأول خطأ عدم تمرکز الجهاز، الثاني خطأ في رصد الزوايا، الثالث خطأ في رصد المسافات.

1-7-2 خطأ عدم تمرکز الهدف:

يؤثر خطأ عدم تمرکز الجهاز على قراءة الزوايا والمسافات معا، ويعتمد مقدار هذا الخطأ على دقة ضبط الراصد للجهاز سواء كان جهاز القياس أو العاكس، ولذلك يمكن تقسيم هذا الخطأ إلى خطأين الأول خطأ عدم تمرکز جهاز القياس والثاني خطأ عدم تمرکز العاكس. وتعتبر هذه الأخطاء عشوائية حيث يمكن التقليل منها بإعادة القياسين خلال التبادل بين الجهاز والعاكس في احتلال كل من طرفي خط القياس.

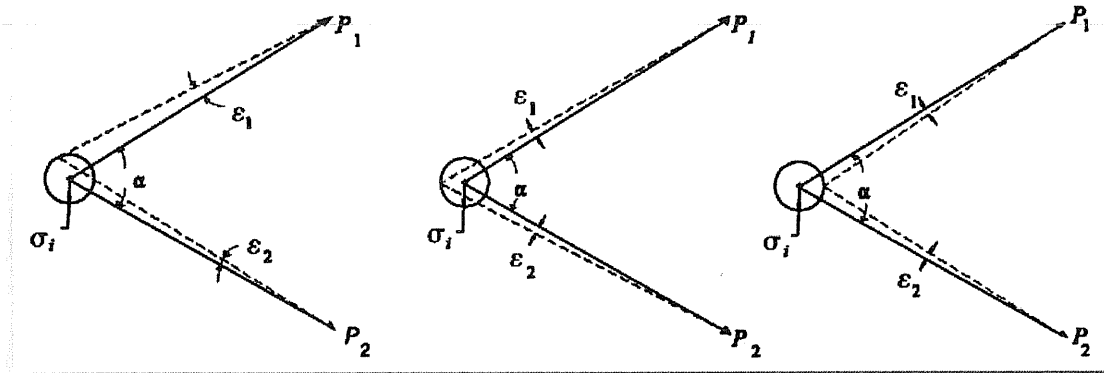


الشكل ( 6-2 ) خطأ عدم التمرکز<sup>9</sup>

<sup>9</sup>المرجع رقم (13)

### 2-7-2 خطأ عدم تمرکز جهاز الرصد :

وهو عبارة عن عدم تمرکز جهاز القياس تماما فوق محطة الرصد ، في كل محطة يجب عمل تسامت للجهاز وهذا التسامت يمكن أن يحتوي على خطأ في تحديد موقع مركز الجهاز ، وهذا الخطأ يعتمد على نوعية الجهاز وعلى نوعية حامل الجهاز ووضوح الرؤيا للمتسامت وعلى دقة التسامت وعلى مهارة الرصد والشكل (3-5) يوضح ذلك.



الشكل ( 7-2) خطأ عدم تمرکز جهاز الرصد<sup>10</sup>

### 3-7-2 الخطأ في الزوايا :

تحدث الاخطاء في قياس الزوايا خلال عملية الرصد نتيجة للأخطاء الناتجة في :

- أخطاء في التوجيه Pointing Errors .
- أخطاء في القراءة Reading Errors .

و الدقه في عملية القراءة والتوجيه تعتمد على عدة عوامل منها :

- كفاءة الجهاز البصرية .
- حجم الهدف .
- مهارة الراصد .
- الأحوال الجوية .

<sup>10</sup>المرجع رقم (13)

ولإيجاد الخطأ في الزوايا تم الاعتماد على قيم معيارية تم تطويرها لتحديد الأخطاء الناتجة من الجهاز المستخدم في عملية الرصد و هي تسمى DIN 18723 حسب العلاقة التالية :

$$\sigma_{apr} = \frac{2\sigma_{DIN}}{\sqrt{n}} \dots\dots\dots(1-2)$$

حيث أن:

$\sigma_{apr}$  : هو الخطأ الناتج عن التوجيه والقراءة.

$\sigma_{DIN}$  : الخطأ الناتج عن جهاز المحطة الشاملة.

$n$  : عدد مرات التكرار .

وقيمة هذا الخطأ تكون ثابتة لجميع الزوايا وتساوي :

$$\sigma_{apr} = \pm \frac{2 \times 5''}{\sqrt{4}} = \pm 5''$$

4-7-2 الخطأ في رصد المسافات:

$$s_D = \sqrt{(s_i)^2 + (s_t)^2 + a^2 + (D \times b\text{ppm})^2} \dots\dots\dots(2-2)$$

حيث أن:

$\sigma_D$  : الخطأ في المسافة المقاسة

$\sigma_i$  : الخطأ في ضبط الجهاز

$\sigma_t$  : الخطأ في وضعية العاكس

$a, b$  : معاملات الجهاز

$$3\text{mm} \pm 2\text{ppm} = a, b$$

مثال على تصحيح الأخطاء في المسافات:

$$132.103 \text{ m} = (\text{CP2, St1}) \text{ المحطة ما بين}$$

$$\sigma_D = \sqrt{(0.002)^2 + (0.002)^2 + (0.003)^2 + (132.103 \times 0.000002)^2} = 0.00413 \text{ m}$$

وهذا الخطأ مسموح حسب جدول المواصفات رقم (2-2) الذي تم اعتماده (Less Important Area)

جدول (4-2) الخطأ في المسافات

Line	Dist.	$\sigma_D$
CP2-1	132.103	0.004132
1-2	61.071	0.004125
2-3	80.509	0.004126
3-4	72.314	0.004126
4-5	94.498	0.004127
5-6	51.966	0.004124
6-7	59.458	0.004125
7-8	58.892	0.004125
8-9	150.474	0.004134
9-10	91.358	0.004127
10-11	109.417	0.004129
11-CP3	31.882	0.004124

8-2 حساب إحداثيات المحطات قبل التصحيح (Calculations of Stations Coordinates):

يتم حساب الانحراف للخطوط بناء على العلاقة التالية:

$$\overline{CP1 - CP2} = (\tan^{-1} \frac{\Delta E}{\Delta N}) + C \dots \dots \dots 3-2$$

Example :

$$AZ_{CP1-CP2} = \tan^{-1} \frac{\Delta E}{\Delta N} + C$$

$$AZ_{CP1-CP2} = \tan^{-1} \frac{157694.885 - 157722.184}{106852.708 - 106862.795} + 180$$

$$= 249^\circ 43' 14.5''$$

بعد حساب الانحراف لكل خط يتم حساب الإحداثيات غير المصححة لكل نقطة بناء على العلاقات التالية:

$$\Delta \text{ Easting} = \text{Horizontal Distance} \times \sin (\text{Azimuth})$$

$$\Delta \text{ Northing} = \text{Horizontal Distance} \times \cos (\text{Azimuth})$$

$$\text{Easting} = \text{Easting B} + \Delta \text{ easting}$$

$$\text{Northing} = \text{Northing B} + \Delta \text{ northing}$$

Example for Station 1 :

$$\Delta \text{ Easting} = 132.103 \times \sin (316^\circ 45' 59.49'') = - 90.488 \text{ m}$$

$$\Delta \text{ Northing} = 132.103 \times \cos (316^\circ 45' 59.49'') = 96.243 \text{ m}$$

$$\text{Easting}_{(St1)} = 157694.885 + - 90.488 = 157604.409 \text{ m}$$

$$\text{Northing}_{(St1)} = 106852.708 + 96.243 = 106948.979 \text{ m}$$

## 9-2 تصحيح الأخطاء في الإحداثيات (Coordinates Errors Reduction):

هناك أكثر من طريقة لتصحيح إحداثيات المضلع منها :

- Least Square Method .
- Bowditch Rule.

قمنا بالتصحيح باستخدام طريقة (Bowditch Rule) وموضحة بالتفصيل في الملحق رقم (1) ، كما قمنا باستخدام الطريقة الأولى (Least Square Method) في التصحيح وذلك لأنها أدق طريقة وتصحح كل إحداثي حسب الخطأ الموجود فيه وكذلك تعطي معلومات عن مدى الدقة في المضلع ، حيث تم التصحيح بالإحداثيات باستخدام برنامج (Adjust) حيث أن الإحداثيات المصححة من (Least Square Method) هي التي سيتم اعتمادها في المشروع .



**:1- 9 Least Square Method -2**

$$X = (J^T wJ)^{-1} J^T wL \quad \text{المعادلة الرئيسية}$$

حيث أن:

Unknown matrix:  $X$

Jacobian matrix :  $J$

Observation matrix :  $L$

Variance matrix :  $V$

Weight matrix :  $w$

والصيغ التالية عبارة عن المصفوفات العامة لهذه الطريقة وقد تم تحديد صيغ المشتقات و الرتب للمصفوفات بناء على القراءات التي تم رصدها في الميدان و المجاهيل المراد حسابها ( إحدائيات المحطات):

**The Jacobean Matrix A:**

$$J = \begin{bmatrix} \frac{\partial F_1}{\partial dx_1} & \frac{\partial F_1}{\partial dy_1} & \frac{\partial F_1}{\partial dx_2} & \frac{\partial F_1}{\partial dy_2} & \dots & \frac{\partial F_1}{\partial dx_{11}} & \frac{\partial F_1}{\partial dy_{11}} \\ \frac{\partial F_2}{\partial dx_1} & \frac{\partial F_2}{\partial dy_1} & \frac{\partial F_2}{\partial dx_2} & \frac{\partial F_2}{\partial dy_2} & \dots & \frac{\partial F_2}{\partial dx_{11}} & \frac{\partial F_2}{\partial dy_{11}} \\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots & \vdots & \vdots & \vdots \\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots & \vdots & \vdots & \vdots \\ \frac{\partial F_{24}}{\partial dx_1} & \frac{\partial F_{24}}{\partial dx_1} & \frac{\partial F_{24}}{\partial dx_1} & \frac{\partial F_{24}}{\partial dy_2} & \dots & \frac{\partial F_{24}}{\partial dx_{11}} & \frac{\partial F_{24}}{\partial dy_{11}} \\ \frac{\partial F_{25}}{\partial dx_1} & \frac{\partial F_{25}}{\partial dy_1} & \frac{\partial F_{25}}{\partial dx_2} & \frac{\partial F_{25}}{\partial dy_2} & \dots & \frac{\partial F_{25}}{\partial dy_{11}} & \frac{\partial F_{25}}{\partial dy_{11}} \end{bmatrix}$$

-25\*22

**Distance observation reduction:-**

$$F(x_i, y_i, x_j, y_j) = \sqrt{(x_j - x_i)^2 + (y_j - y_i)^2} \dots\dots\dots(4-2)$$

**linearization:**

Taking the derivatives of last equation:

$$\frac{\partial F}{\partial x_i} = \frac{x_i - x_j}{IJ}$$

$$\frac{\partial F}{\partial y_i} = \frac{y_i - y_j}{IJ}$$

$$\frac{\partial F}{\partial x_j} = \frac{x_j - x_i}{IJ}$$

$$\frac{\partial F}{\partial y_j} = \frac{y_j - y_i}{IJ}$$

**Angle observation reduction:-**

$$\theta = Az_{IF} - Az_{IB}$$

$$\theta = \tan^{-1} \frac{x_f - x_i}{y_f - y_i} - \tan^{-1} \frac{x_b - x_i}{y_b - y_i} + D \dots\dots\dots(5-2)$$

Taking the derivatives of the last equation:

$$\frac{\partial F}{\partial x_i} = \frac{y_i - y_b}{IB^2} - \frac{y_i - y_f}{IF^2}$$

$$\frac{\partial F}{\partial y_i} = \frac{x_b - x_i}{IB^2} - \frac{x_f - x_i}{IF^2}$$



**The Variance Matrix V:**

$$V = \begin{bmatrix} V_1 \\ V_2 \\ V_3 \\ \vdots \\ \vdots \\ \vdots \\ \vdots \\ \vdots \\ V_{21} \\ V_{22} \end{bmatrix}_{22 \times 1}$$

لقد تم استخدام الإحداثيات غير المصححة كقيم ابتدائية في عملية الحل  $(Y_0, X_0)$  :

$$X = X_0 + dx$$

$$Y = Y_0 + dy$$

## 10-2 الزوايا والمسافات المصححة ( Adjusted Angles and Distances ) باستخدام برنامج Adjust :

line	adjust distances (m)	S
CP2-1	132.104	0.0943
St1-St2	61.079	0.0933
St2-St3	80.515	0.0935
St3-St4	72.322	0.0933
St4-St5	94.5	0.0939
St5-St6	51.98	0.0932
St6-St7	59.476	0.0936
St7-St8	58.886	0.0952
St8-St9	150.493	0.0939
St9-St10	91.377	0.094
St10-St11	109.433	0.0934
St11-CP3	31.876	0.0951

جدول ( 5-2 ) الزوايا والمسافات المصححة

From	Station	To	H.angel	S"
CP1	CP2	St1	247° 00' 55.38"	98.391
CP2	St1	St2	160° 09' 43.55"	106.445
St1	St2	St3	185° 45' 11.84"	108.938
St2	St3	St4	174° 58' 14.33"	111.337
St3	St4	St5	194° 11' 18.04"	112.73
St4	St5	St6	145° 52' 37.81"	112.989
St5	St6	St7	164° 41' 59.65"	113.324
St6	St7	St8	252° 18' 09.55"	113.587
St7	St8	St9	105° 28' 21.54"	112.248
St8	St9	St10	174° 40' 07.31"	110.929
St9	St10	St11	197° 07' 26.87"	108.292
St10	St11	CP3	242° 01' 47.04"	103.098
St11	CP3	CP4	262° 16' 52.03"	102.399

جدول (6-2) الخطأ في الزوايا

## 11-2 الإحداثيات المصححة ( Adjusted Coordinates ) باستخدام برنامج Adjust :

الجدول التالي يوضح إحداثيات المحطات المصححة باستخدام (Least Square Method)

Station	Easting (m)	Northing (m)	Std.Dev. Of Easting	Std.Dev. Of Northing
1	157604.57	106949.188	0.0787	0.0816
2	157550.164	106976.947	0.1126	0.1035
3	157482.474	107020.545	0.1337	0.1301
4	157418.473	107054.225	0.1468	0.1499
5	157348.183	107117.388	0.1585	0.1679
6	157296.686	107124.462	0.1568	0.1728
7	157237.717	107116.72	0.1475	0.1724
8	157212.666	107170.011	0.1483	0.1672
9	157064.327	107144.644	0.1285	0.1265
10	156976.077	107120.94	0.1017	0.1013
11	156866.717	107124.928	0.0449	0.0853

جدول (7-2) الإحداثيات المصححة

## 1-11-2 مناقشة النتائج :

من خلال النتائج التي حصلنا عليها من إجراء عملية التصحيح باستخدام طريقتي :

## 1. Least Square Method

## 2. Bowditch Rule

يتبين أن عملة التصحيح باستخدام (Least square Method) أدق طريقة وتصحح كل إحداثي حسب الخطأ الموجود فيه وكذلك تعطي معلومات عن مدى الدقة في المضلع ، حيث أن الإحداثيات المصححة بالطريقة الأولى هي التي سيتم اعتمادها في المشروع .

العيوب الهندسية في الطريق

3

## 1-3 مقدمة (Introduction) :

صيانة الطرق: تأتي لإصلاح إما خلل في التربة أو في التنفيذ أو كسر في قساطل التصريف الصحي أو إثر حوادث السير.

لصيانة الطرق عدة أعمال منها ظاهرة أو غير ظاهرة.

- الظاهرة : كحفر الإسفلت أو التربة أو الكهرياء أو مصافي تصريف الماء أو الفاصل الخرساني.
- الغير ظاهرة : التمديدات الكهربائية ، الطبقات الترابية ، أنابيب المياه والصرف الصحي ، عبارات تصريف مياه الشئاء ، والهاتف .

تعاني الطرق من مشاكل عدة تنعكس على أمن وسلامة مستخدميه ،لذا كان من الضروري مناقشة المشاكل المتمثلة في طريق فرش الهوى والعمل جاهدين على إيجاد حلول لها ، فبعد القيام بالزيارة الميدانية للموقع ودراسة كافة الجوانب من ناحية هندسية سوف نتعرض لهذه المشاكل مع شرح لكل منها والاقتراحات الممكنة لحل هذه المشاكل.

## 2-3 تعريف بالمشاكل ( Problems Definition ) :

تعاني الطريق من بعض المشاكل منها:

- سوء تصريف مياه الأمطار وقلة عبارات تصريف مياه الأمطار.
- الإضاءة الغير كافية على الطريق.
- سوء تصريف مياه الأمطار وقلة عبارات تصريف مياه الأمطار.
- التشققات في رصفات الطريق في الجزء المعبد.
- الانهيارات في السلاسل والانهيارات الترابية على جانب الطريق.
- اعتراض المباني للتوسعة المقترحة على الطريق.
- عدم وجود اللافتات الإرشادية أو إشارات المرور.
- الإضاءة الغير كافية على الطريق.



### 3-3 سوء تصريف مياه الأمطار وقلة عبارات تصريف مياه الأمطار ( Water Drainage Problems ) :

#### 1-3-3 توضيح للمشكلة :

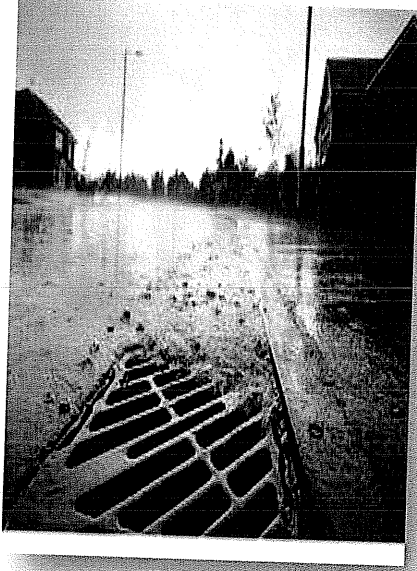
يعاني الطريق من قلة وجود العبارات وفتحات التصريف الخاصة بتصريف مياه الأمطار واقتناره إلى شبكة صرف صحي سليمة وبسبب افتقار الطريق للتصميم السليم نرى تجمع الماء على جانبي الطريق في الوادي الذي يقطعه الطريق مما يؤدي إلى خطر غمر الطريق في الجزء الواقع في امتداد الوادي بالماء وإعاقة حركة المرور والمارة وكذلك خطر هبوط طبقات الطريق وكذلك انهيار الإسفلت ، كما يعاني الطريق من عدم وجود جدران استنادية تحمي التربة من الانهيار ناهيك عن عدم وجود مصارف وقنوات لتصريف مياه الأمطار من ناحية الجبل المجاور للطريق المياه على امتداده.



الشكل (1-3) مشكلة تصريف المياه

#### 2-3-3 الحلول المقترحة لتصريف المياه:

الحل الأنسب لتصريف المياه يكون بالتصميم السليم الذي يكمن بوضع العبارات و أنابيب التصريف تحت الرصافات في بداية إنشاء الطريق ، وعمل الميول العرضية لتصريف هذه المياه إلى فتحات التصريف التي توضع على جوانب الطريق أو على حواف الأرصفة كما في الشكل التالي :



الشكل (2-3) شكل فتحات التصريف على جوانب الطريق

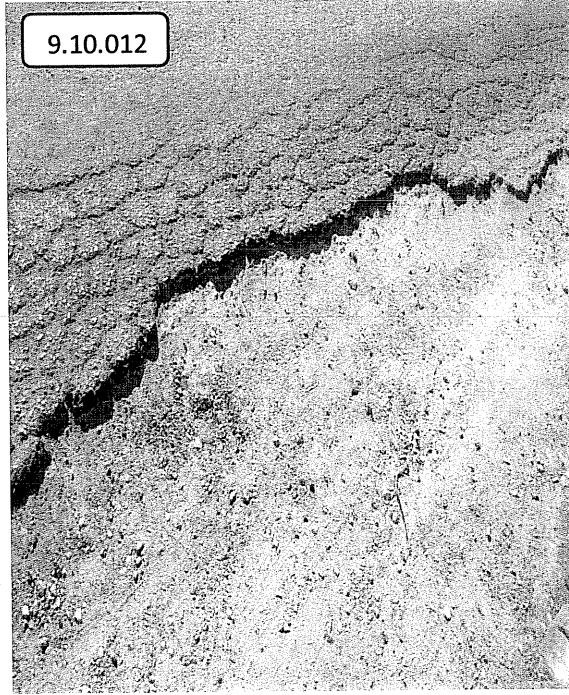
### 4-3 التشققات في رصافات الطريق في الجزء المعبد ( Pavement Cracks ) :

#### 1-4-3 توضيح للمشكلة :

تتمثل عيوب التشققات في الطريق بما يلي :

- الشقوق الشبكية
- الشقوق الطولية والعرضية
- الهبوطات
- الشقوق الجانبية

الاشكال التالية توضح عيوب التشققات الموجودة في الطريق :



الشكل (3-3) عيوب التشققات في الطريق

### 2-4-3 الحلول المقترحة :

يجب عمل فحص للرصفات ويتم كالآتي :

قبل إجراء أي فحص للموقع يجب إتباع وسائل السلامة وذلك لضمان سلامة وسير عملية الفحص ، وتوجد مرحلتين لتنفيذ المسح البصري للعيوب ، الأولى بقيادة سيارة والثانية بالسير على الأقدام.

أثناء المرحلة الأولى من الفحص يقود فريق المسح السيارة بسرعة بطيئة على كامل منطقة الرصف ويتم تسجيل المناطق المتأثرة من الرصف بشكل تقريبي وعمل رسومات توضيحية .

المرحلة الثانية وهي مرحلة السير على الأقدام للمنطقة المدروسة ، بهدف التعرف على مواقع العيوب .

وتتم عملية صيانة الطرق كالآتي :

### أ) الحفر الإسفلتية :

يقوم المتعهد بتحديد مكان الإسفلت بواسطة مقص وظيفته فصل الإسفلت المستوجب عزله عن الإسفلت الجيد بشكل أفقي بمعدل 90 درجة عن مسطح الطريق ، بعد عزل الإسفلت ترص الطبقة الترابية التي يليها الإسفلت بواسطة آلة ميكانيكية يدوية رجاج حتى المنسوب المطلوب دمكه كما يشير المختبر ، ثم نرش الاسفلت السائل (كولاس) بمعدل 1 كغم في المتر المربع الواحد تحت حرارة لا تقل عن 90 درجة مئوية وأن لا تزيد نسبة رطوبة الأرض عن ( 3% ) حتى لا تجعل لنا طبقة عازلة بين التربة والإسفلت ، ويترك حتى تتدنى حرارته لتساوي حرارة الجو، ثم يلي ذلك وضع الإسفلت على الكولاس ويرص بواسطة مدحلة لا تقل زنتها عن 10 طن ولا تزيد عن 15 طن بسرعة 5 كلم في الساعة على أن ترطب العجلات بالماء حتى لا يتناثر الإسفلت عند

دمكه ، ثم تفتح الطريق أمام المرور بعد تدني الحرارة لتساوي حرارة الجو .

#### (ب) التربة :

إذا مر على الطريق عمر من الزمن ويوجد فيها نتوءات ، تؤخذ عينات من الإسفلت والطبقات التي تليها إلى المختبر لفحصها وللحصول على نتائج تمكننا من معرفة إن كان لزوم نزع التربة أو صيانة الإسفلت فقط.

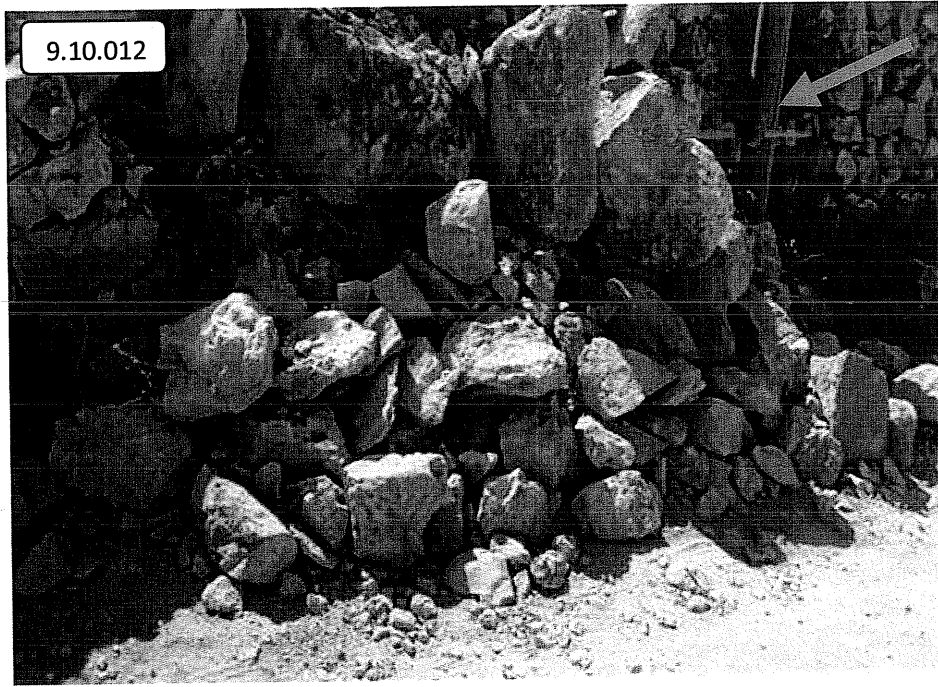
### 5-3 الانهيارات الترابية والصخرية على جانب الطريق ( Soil Breakdown on Road Sides ) :

#### 1-5-3 توضيح للمشكلة :

تواجه الطريق الكثير من مشاكل الانهيارات في السلاسل على جانب الطريق مما يؤدي إلى خطر وقوع الحوادث وكذلك إعاقة الحركة على الطريق وتعرض حياة المواطنين إلى الخطر ، كما ويعاني الطريق إلى افتقاره إلى الجدران الاستنادية التي تحمي من الانهيارات على جانبيه وذلك في الجزء الراسي من الطريق حيث لا يوجد أي عوامل لحماية الطريق من الانهيارات .

#### 2-5-3 الحلول المقترحة :

يكون الحل ببناء جدران استنادية على جانب الطريق وفقا للتخطيط السليم والتصميم الجيد للطريق حيث يتم استخدام الجدران الخرسانية بالإضافة إلى مرابيع الحجر الكبيرة وصفتها وسننها على ارض صلبة بالارتفاع والكمية المطلوبة والتي سيتم تحديدها لاحقا.



الشكل (3-4) صورة لتوضيح الانهيارات في السلاسل والانهيارات الترابية على جانب الطريق

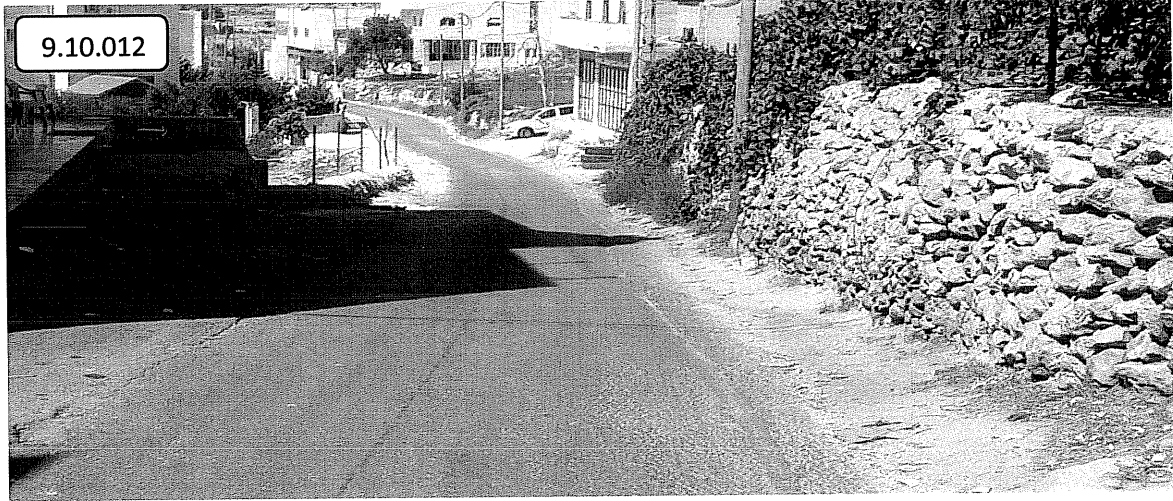


الشكل (3-5) صورة توضح الانحدار الشديد في جزء من الطريق

### 6-3 اعتراض المباني للتوسعة المقترحة على الطريق ( Widening conflicts Problems ) :

#### 1-6-3 توضيح للمشكلة :

يعاني الطريق في بدايته المعبدة من المباني المخالفة والتي تعترض التوسعة المقترحة للطريق وكذلك بناء الجدران والأسوار والسلاسل في حرم الطريق المقترح توسعته حسب المخطط المعمول به في قسم التخطيط في البلدية .



الشكل (6-3) صورة لتوضيح التجاوزات في البناء على جانبي الطريق

#### 2-6-3 الحلول المقترحة :

يجب عمل حل بالتوافق مع سكان المنطقة يقوم على التعويض وهدم في الأجزاء المخالفة وذلك من خلال الأطراف والجهات الرسمية والمعنية في تنفيذ المشروع .

### 7-3 عدم وجود اللافتات الإرشادية أو إشارات المرور ( Traffic and Guidance signs ) :

#### 1-7-3 توضيح للمشكلة :

يفتقر الطريق إلى اللافتات الإرشادية وإشارات المرور حيث يعاني الطريق من وجود تقاطعات كثيرة وعدم وجود لافتات لتظهر طريقة التعاطي مع تلك التقاطعات مما يهدد بحدوث تصادم بين المركبات ضرورة وجود إشارات المرور بالأخص التقاطعات ومداخل الطريق ومخارجها .

**2-7-3 الحلول المقترحة :**

يكون الحل بوضع إشارات المرور في أماكنها الصحيحة ولافتات إرشادية خاصة عند التقاطعات وعلامات ترسم على الأرض، متمثلة بالخطوط البيضاء في ممر المشاة والأسهم التي تحدد الانعطاف والألوان البيضاء والسوداء على جبه الأرصفة والجزيرة الوسطية والخط المتقطع والمتواصل وسط الطريق والإشارات العاكسة.

**8-3 الإضاءة الغير كافية على الطريق ( Un sufficient Lightning on Road ) :****1-8-3 توضيح للمشكلة :**

يعاني الطريق من عدم وجود أعمدة الإضاءة وهذا يؤثر على رؤية السائقين والمشاة في الليل مما يؤدي إلى كثرة حوادث السير.

**2-8-3 الحلول المقترحة :**

وضع أعمدة الإضاءة على الطريق بحيث يكون توزيعها مناسب لإضاءة كامل الطريق لمساعدة السائقين على الرؤية بوضوح أثناء القيادة ليلا للتقليل من نسبة الحوادث وتوفير الأمن والسلامة للمشاة ، ولا بد من مراعاة الشروط التالية بخصوص مواصفات الإضاءة :

- مكان وضع أعمدة الإضاءة حيث تثبت على جوانب الطريق (الأرصفة) أو على الجزيرة الوسطية إن كان الطريق ذو مسارين.
- مراعاة أبعاد الأعمدة من حيث الارتفاع والمسافات بينها بحيث تغطي الطريق بشكل كامل .
- الاختيار الأمثل لنوع المصابيح المستعملة بحيث أن لا تكون مصنوعة من مواد سريعة التلف أو مواد تتأثر بالعوامل البيئية والجوية .
- وضع الإشارات العاكسة يساعد على رؤية حواف الطريق وتحديد مساره .

التصميم الهندسي للطريق

4



**1-4 مقدمة ( Introduction ) :**

مرحلة التصميم الهندسي للطريق من أهم مراحل إنشاء الطرق ، حيث يتم الاعتماد في هذه المرحلة على الأعمال المساحية في موقع المشروع التي تتمثل في الرفع الثلاثي الأبعاد ( x,y,z ) لموقع الطريق حيث تستخدم هذه الإحداثيات في تصميم جميع العناصر الهندسية للطريق من تخطيط رأسي وأفقي وقطاعات عرضية وميول جانبية بالإضافة إلى التقاطعات والمسارات ( عددها وعرضها ووجود جزر وسطية ) وتصريف مياه الأمطار.

وفي هذه المرحلة يتم الاستناد إلى النظريات والموصفات الهندسية التي تحدد معايير التصميم الهندسي للطريق والذي يكفل إنشاء الطريق ضمن المواصفات المطلوبة في تحقيق السلامة المرورية والتنقل السهل لمستخدمي الشارع والاستمرارية في خدمة السكان لفترة طويلة ، حيث سيتم اعتماد مواصفات ( AASHTO STANDARDS ) في تصميم الطريق.

**1-1-4 وظائف التصميم الهندسي ( Functions of Engineering Design ) :**

يجب أن يحقق التصميم الهندسي للطريق الأمور التالية :

- ١ - أن يتمشى التصميم مع حجم المرور المتوقع للمتوسط اليومي ولساعة الذروة مع نوع المركبات وسرعتها.
- ٢ - أن يؤدي الطريق إلى قيادة آمنة للسيارات والسائق.
- ٣ - أن يكون التصميم متكاملًا مع تجنب التغيرات المفاجئة على المنحنيات أو الانحدارات.
- ٤ - أن يكون التصميم شاملًا لجميع الوسائل الضرورية من علامات الإرشاد والتخطيط والإضاءة.
- ٥ - أن يوفر التصميم التصريف السليم لمياه الأمطار في فصل الشتاء.
- ٦ - أن يكون التصميم اقتصاديًا بقدر الإمكان.

## 2-1-4 التصنيف الوظيفي للطرق :

التصنيف الوظيفي هو العملية التي يتم بموجبها تقسيم الطرق إلى أنواع أو أنظمة وفقاً لطبيعة الخدمة التي تؤديها ومن أساسيات هذه العملية أن ندرك أن الطرق المفردة لا تخدم حركة السفر والانتقال بوضعها المستقل خدمة ذات أهمية كبيرة ، فالواقع أن معظم حركة السفر والتنقل تتم باستخدام عدد من الطرق ولذلك فمن الضروري أن تقرر الكيفية التي يمكننا بها توجيه حركة السير ضمن شبكة الطرق ككل بطريقة فعالة ، وهنا تأتي أهمية التصنيف الوظيفي الذي يتم عن طريقه تحديد الدور الذي يؤديه كل طريق لخدمة حركة المرور والنقل ، ويتم تقسيم الطرق عادة من حيث الإشراف والتخطيط والتصميم إلى :

## أ - طرق رئيسية :

وتستخدم للمرور العابر للمناطق بين المناطق مرورا بالمدن حيث يسمح بعمل التقاطعات السطحية على مثل هذه الطرق ، و تربط هذه الطرق مراكز الأنشطة الرئيسية في المناطق الحضرية وترتبط بالشبكة الإقليمية وتحمل أكبر حمل مروري خلال المنطقة الحضرية وعروض هذه الطرق حوالي ( 40 متراً فأكثر) .

## ب - طرق ثانوية :

تقوم هذه الطرق بتجميع المركبات من الطرق الرئيسية وتقوم بتوزيعها إلى درجات الطرق الأقل وعروضها حوالي ( 16 - 25 متراً) .

## ج - طرق من الدرجة الثالثة ( محلية ) :

تقوم بتجميع المركبات خلال المناطق السكنية ومناطق الأنشطة إلى درجات الطرق الأعلى وتحمل أقل مقدار من المرور في الشبكة وتعتبر أقل درجة في التدرج الهرمي لشبكة الطرق وعروضها حوالي (12-16 متراً) .

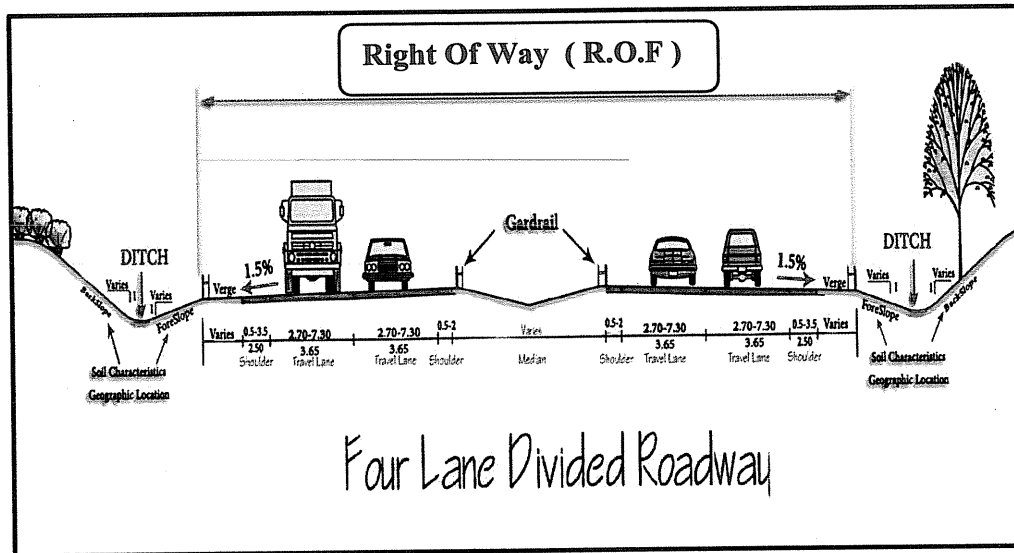
2-4 مبادئ التصميم الهندسي ( Principles of Engineering Design ) :

يجب مراعاة الأمور التالية عند القيام بالتصميم الهندسي للطريق :

1-2-4 حرم الطريق ( Right of Way ) : يجب أن يكون حرم الطريق متسع بما فيه الكفاية ليشمل جميع أجزاء القطاع بالإضافة إلى عرض إضافي حيث أن العرض الإضافي يلزم لعدة استخدامات منها مسار للمشاة أو مسار لمستلزمات المرافق أو وضع العلامات الإرشادية أو الإعلانات أو التشجير هذا بالإضافة إلى عرض قد يخصص للتوسع في الطريق مستقبلا وشراء حرم الطريق في مرحلة أفضل من نزع الملكية من أصحابها في المستقبل والجدول التالي يبين الطريق وعرض حرم الطريق حسب مواصفات (AASHTO).

الجدول (1-4) نوع الطريق وعرض حرم الطريق

عرض حرم الطريق (م)	نوع الطريق
22-36	طريق من مسارين
30-42	طريق من ثلاثة مسارات
37-93	طريق من أربعة مسارات



الشكل (1-4) حرم الطريق لشارع مكون من أربعة مسارات<sup>1</sup>

2-2-4 حجم المرور ( Traffic Volume ) : هو عدد المركبات التي تمر من نقطه معينه على الطريق أو مسار معين في اتجاه الشارع خلال فتره زمنية محدده و يعتبر حجم المرور من الأسس الرئيسية التي يجب أن تؤخذ في الاعتبار على أن يشمل حجم المرور الحالي والمتوقع لما لها من أهمية في التخطيط لإنشاء للطريق .

3-2-4 تركيب المرور ( Traffic content ) : وهذا يتطلب تحديد نسبة عربات النقل والحافلات والشاحنات بالنسبة لحجم المرور الساعي التصميمي لأغراض التخطيط الإنشائي للشارع .

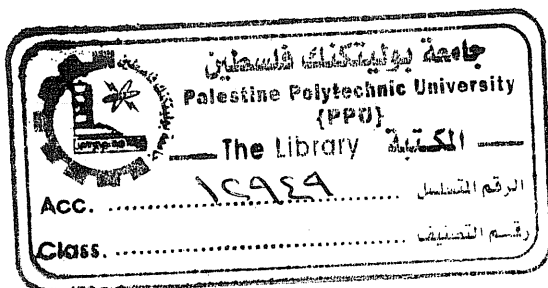
4-2-4 السرعة التصميمية ( Design Speed ) : وهي أساسيه للتصميم بالإضافة إلى تركيب المرور وحجم المرور الساعي والتصميم حيث يمكننا توقع السرعة التي يجب تصميم الطريق بناء عليها وطبيعة الحركة المستقبلية على الطريق وتشمل :

- السرعة التصميمية ( Design Speed ) : هي أعلى سرعة مستمرة يمكن أن تسير بها السيارة بأمان على طريق رئيسي عندما تكون أحوال الطقس مثالية وكثافة المرور منخفضة وتعتبر مقياساً لنوعية الخدمة التي يوفرها الطريق. والسرعة التصميمية عبارة عن عنصر منطقي بالنسبة لطبوغرافية المنطقة ، والجدول (2-4) يوضح السرعة التصميمية للطرق الحضرية.

جدول (2-4) السرعة التصميمية للطرق الحضرية<sup>٢</sup>

نوع الطريق	السرعة الدنيا	السرعة المطلوبة
طريق محلي ( Local )	30	50
طريق تجميعي (Collector)	50	60
شرياني - عام ( Lateral )	80	100
أقل اضطراب ( Less Disturbance )	70	90
اضطراب ملموس ( Disturbance )	50	60
طريق سريع ( Expressway )	90	120

حيث أن السرعة التصميمية للطريق في مشروعنا (50km/hr)



ومن مواصفات السرعة التصميمية ( Design Speed Standards ) يجب أن تكون خصائص التصميم الهندسي للطريق متناسبة مع السرعة التصميمية المختارة والمتوقعة للظروف البيئية وظروف التضاريس كما يجب على المصمم اختيار السرعة التصميمية المناسبة على أساس درجة الطريق المخططة وخصائص التضاريس و حجم المرور والاعتبارات الاقتصادية .

- سرعة الجريان ( Running Speed ) : تعتبر السرعة الجارية للمركبة في قطاع معين من الطريق عبارة عن المسافة المقطوعة مقسومة على زمن الرحلة (فقط زمن سير المركبة) .

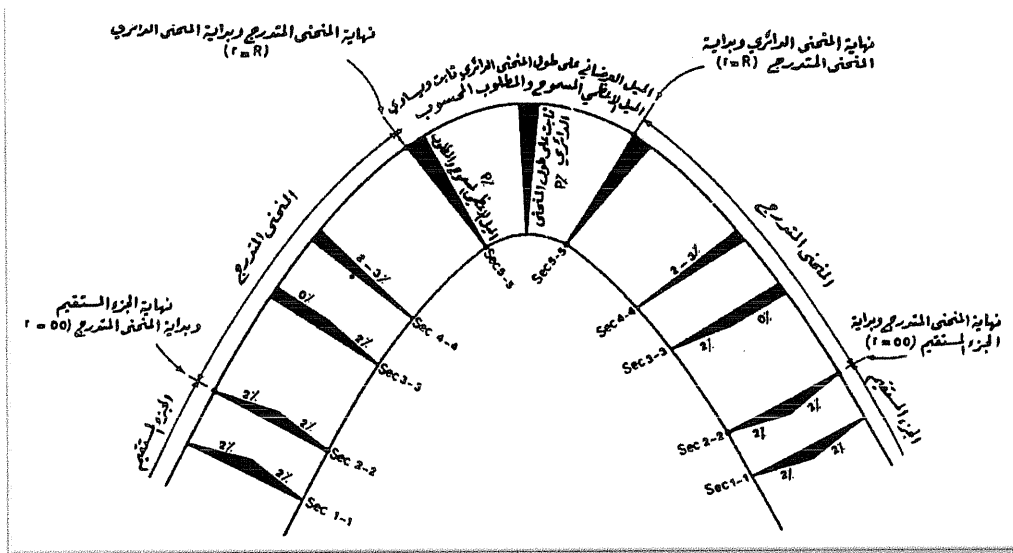
- السرعة اللحظية المتوسطة ( Average Spot Speed ) هي عبارة عن المتوسط الحسابي للسرعات لجميع المركبات عند لحظة محددة لجميع المركبات عند نقطه محددة بقطاع صغير من الطريق.

#### 4-2-5 عناصر قطاع الطريق ( Cross Section Elements ) :

قطاع الطريق من أهم الأجزاء التي يتركز عليها التصميم والتي تحدد خيارات وترتيب العناصر التصميمية الأخرى للطريق ، وهذا يتوقف على كيفية الاستفادة من هذا الطريق ، فالطريق التي يمر عليها عدد كبير من المركبات أو العربات وبسرعات عالية يتطلب عدد كبير من الحارات وانحدارات طويلة ومنحنيات ذات إنصاف أقطار كبيره نسبيا عن الطرق التي يمر عدد قليل من المركبات عند سرعات صغيره أو متوسطه ، وفي الحالة الأولى يجب الاهتمام بأكتاف الطريق المتسعة وعمل جزر فاصله بين اتجاهي المرور مع تخصيص حارات خاصة عند مناطق الدوران ، وهذه أهم عناصر قطاع الطريق :

1- عرض الحارة ( Lane width ) : يلعب عرض الحارة دورا كبيرا في سهولة القيادة ودرجة الأمان على الطريق ويجب أن لا يقل عرض الحارة عن 3 أمتار. وفي حالة الطرق السريعة يفضل أن يؤخذ عرض الحارة 3.7 متر نظرا لمرور عربات النقل بسرعة كبيرة .

2- الميول العرضية ( Cross Slopes ) : عادة يتم تزويد سطح الطريق بميول بالاتجاه العرضي من الجهتين وذلك لتصرف مياه الأمطار وقد تكون الميول العرضية منتظمة وتتوقف قيمة الميول العرضية على نوع الرصفه ، وفي حالة وجود جزر وسطى فإن كل اتجاه يعمل بميل خاص كما لو كان من حارتين منفصلتين ، وقد تم اعتماد الميول العرضية للطريق بمقدار 2% على الجانبين ، والجدول (3-4) يبين بعض القيم المفضلة للميول العرضية حسب نوع الرصفه المكونة للطريق .



الشكل (2-4) إدخال الميول العرضية على الطريق<sup>٣</sup>

جدول (3-4) الميول العرضية حسب نوع الرصفه<sup>٤</sup>

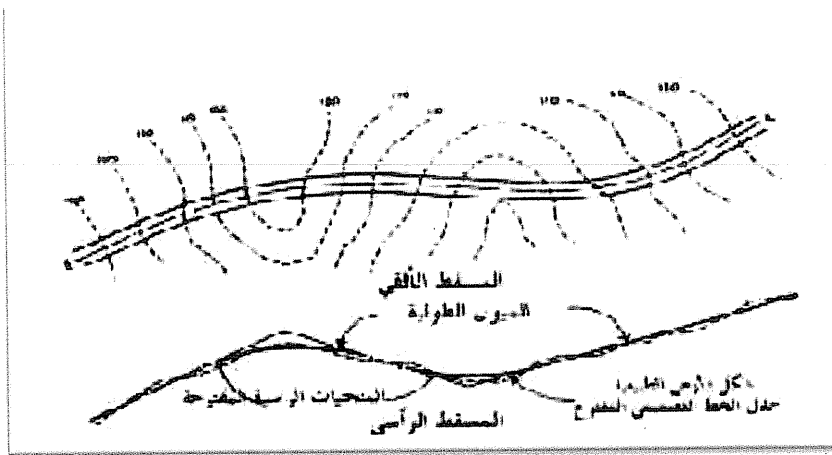
الميول العرضية المفضلة	نوع الرصف
1:20 – 1:25	طريق ترابي
1:36 – 1:48	طريق مكبرا
1:48 – 1:60	رصف إسفلتي
1:60 – 1:72	رصف خرساني

3 - الميول الطولية ( Longitude Slopes ) : في المناطق المستوية يتحكم نظام صرف الأمطار في المناسيب. وفي المناطق التي يكون فيها مستوى المياه في نفس مستوى الأرض الطبيعية فإن السطح السفلي للرصف يجب أن يكون أعلى من مستوى المياه بحوالي 0.5 متر على الأقل . وفي المناطق الصخرية يقام

<sup>٣</sup> المرجع رقم (1)

<sup>٤</sup> المرجع رقم (3)

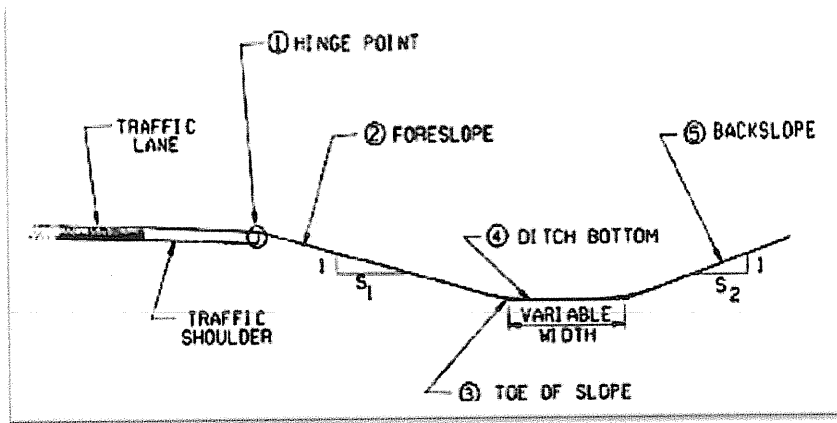
المنسوب التصميمي بحيث تكون الحافة السفلية لكثف الطريق أعلى من منسوب الصخر بـ 0.3 متر على الأقل ، وهذا يؤدي إلى تجنب الحفر الصخري غير الضروري . ويعتبر الميل 0.25% هو أقل ميل لصرف الأمطار .



الشكل (3-4) الميول الطولية للطريق °

4- الميول الجانبية ( Side Slopes ) : إن آخر مرحلة من مراحل تصميم مقطع جسم الطريق هي عمل الميول الجانبية ، أي تحديد انحدار (ميلان) جانبي الطريق أي أن هذا الميلان له أثره على النواحي الاقتصادية ويتحكم في انجراف جسم الطريق كما يؤثر على الصيانة وثبات التربة وتصريف المياه.

وكلما كان الميل قليلا كلما كان جسم الطريق أكثر ثباتا، إلا أن ذلك يعني زيادة عرض الطريق بازدياد ارتفاعها لذلك فإننا نلجأ إلى زيادة حدة ميل جانبي الطريق كلما زاد ارتفاع جسم الطريق حتى يبقى العرض الذي تحتله الطريق محصورا ضمن حرم الطريق .



الشكل ( 4-4 ) الميول الجانبية الأمامية والخلفية للطريق<sup>١</sup>

الميول الجانبية (رأسي : أفقي)	نوع التربة
1:1 – 1:2	تربة عادية وتشمل الطين الجاف
1:2 – 1:4	تربة صخرية متماسكة
1:4 – 1:8	صخر طري
1:12 – 1:16	صخر متوسط
رأسي تقريبا	صخر صلد

جدول ( 4-4 ) الميول الجانبية للقطاعات حسب نوع التربة<sup>٢</sup>

5- الأكتاف ( Shoulders ) : تزود الطرق السريعة بأكتاف جانبية لإيواء العربات المتوقفة أو استخدامها في حالات الطوارئ. كما تعمل الأكتاف على المحافظة على طبيعة الأساس والسطح الخاصة بالطرق ، والحاجة إلى الأكتاف تتوقف على نوع الطريق وحجم المرور وسرعة العربات وتركيب المرور وطبيعة المنطقة المار بها الطريق ، ويتراوح عرض الكتف بين 1.25 متر كحد أدنى و 3.6 متر كحد أقصى للطرق السريعة ، ويستخدم كتف بعرض 2.5 إلى 3.6 متر في حالة الطرق التي يزيد بها حجم المرور الساعي التصميمي عن مئة عربة ، ومن أهم الوظائف التي تقوم بها الأكتاف هي :

- 1 - تهيئة مكاناً لوقوف السيارات المعطلة للحالات الطارئة ولمهمات الصيانة.
- 2 - تمكن السائق من الوقوف لفحص مساره على الطريق.
- 3 - تمكن السائق من تفادي بعض الحوادث أو تقلل من خطورتها.
- 4 - الأكتاف ذات الاتساع الكافي تشعر بإفساح الطريق مما يزيد ارتياح السائق.
- 5 - تزيد مدى سعة الطريق وتتهيئ انتظام السرعة.

<sup>١</sup> المرجع رقم (11)  
<sup>٢</sup> المرجع رقم (3)



6- الأرصفة (sidewalks) : تعتبر الأرصفة في داخل المدن جزء مكمّل للشوارع ومع ذلك فإنه في بعض المناطق الخلوية قد يتطلب الأمر عمل أرصفه بسبب عدم وجود أضواء كافية على الشوارع وبسبب السرعات العالية للمركبات تصبح الطرق غير آمنة بالنسبة للمشاة وتصبح الحاجة ماسة لمثل هذه الأرصفة في المناطق السكنية وبالقرب من المدارس والمصانع والأسواق وأي منطقة يوجد بها حركة مشاة كبيرة ويتراوح عرض الطريق عادة (3 - 1.5) متر ويتوقف ذلك على عدة أمور:

- توفر المساحة الكافية على جانبي الطريق.

- وجود أشجار مزروعة على الأرصفة.

وتستخدم الأرصفة لفصل حركة مرور المركبات عن حركة المشاة وكما تستخدم أيضا كوسيلة لوضع الإشارات الضوئية والإشارات المرورية التي تساعد على تنظيم المرور.

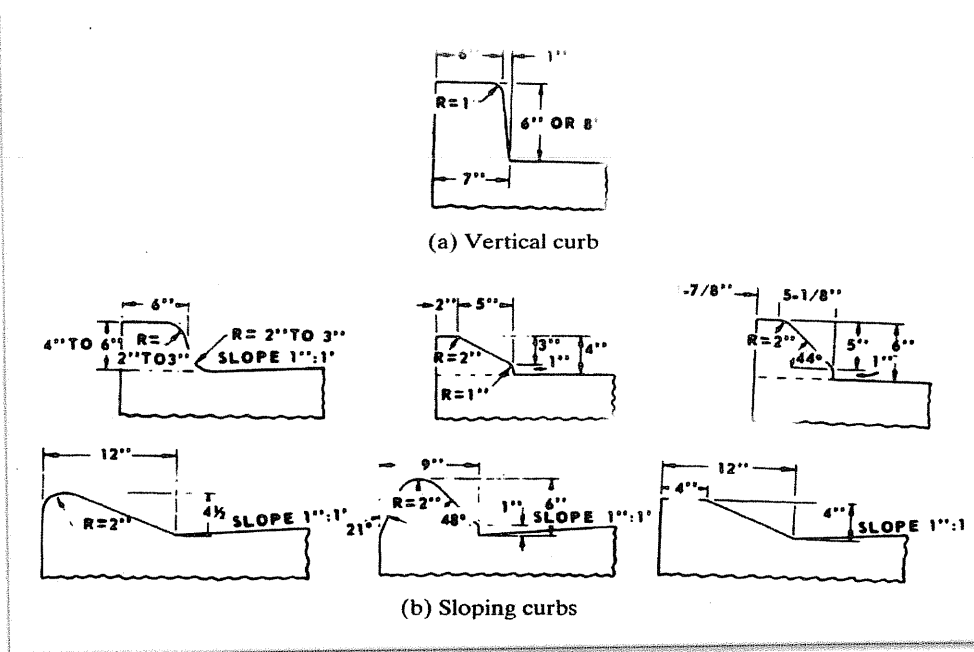
7- الأظارييف (Curbs) : يتأثر السائقون كثيرا بنوع الاطارييف ومواقعها. وبالتالي فإن ذلك يؤثر على أمان الطريق والانتفاع به وتستخدم الاطارييف في تنظيم صرف المياه. ولمنع السيارات من الخروج عن الرصف في النقط الخطرة ، وهي تحدد حافة الرصف وتحسن الشكل النهائي للطريق ، كما أنها عامل في تجميل جوانب الطرق.

تقوم الاطارييف غالبا بغرض أو أكثر من هذه الأغراض. وتتميز الاطارييف بأنها بروز ظاهره أو حافة قائمة وتبدو الحاجة إليها كثيرا في الطرق المارة بالمناطق السكنية كما أن هناك مواقع بعض الحالات في الطرق الخلوية يلائمها بل ويجب أن يعمل لها الاطارييف. وهناك نوعان رئيسيان من الاطارييف. كل منهما له عدة أشكال وتفصيلات تصميمية ومن أنواعها :

أ - الاطارييف الحاجزة (Barriers Curbs) : هي ذات وجه جانبي حاد الميل ومرتفع نسبيا وهي مصممة لمنع السيارات أو على الأقل صرفها عن محاولة الخروج عن الرصف ويختلف ارتفاعها بين (15- 22.5 سم) تقريبا ويستحب أن يكون الوجه مائلا ولكن على ألا يزيد ميل الوجه في الغالب عن حوالي 1 سم لكل 3 سم من الارتفاع وتعمل استنادة للركن العلوي بنصف قطر من (2 إلى 8) سم وتستخدم الاطارييف الحاجزة فوق الكباري وتعمل وقاية حول الدعامات وأمام الحوائط أو بجوار الأشياء الأخرى لمنع اصطدام المركبات بها ، والاطارييف التي تستعمل عادة في الشوارع هي من النوع الحاجز وإذا كان من المتوقع أن تقف المركبات بموازية البردورة فيجب ألا يزيد ارتفاعها عن عشرين سنتيمترا حتى لا تحدث احتكاك برفارف المركبات وأبوابها . والقاعدة العامة أن تبعد الاطارييف الحاجزة مسافة 50 إلى 60 سم إلى خارج الحد الخارجي لطريق السير.

ب- الاطارييف الغاطسة : وهي مصممة بحيث يسهل على المركبات اجتيازها دون ارتجاج عنيف أو اختلال في القيادة ويختلف ارتفاع هذه الاطارييف من 10 إلى 15 سم وميل الوجه فيها (1:1 أو 1:2) وأغلب استعمال الاطارييف سهلة العبور هو في الجزيرة الوسطي وفي الحافة الداخلة في الأكتاف كما تستعمل في تحديد الشكل الخارجي لجزر

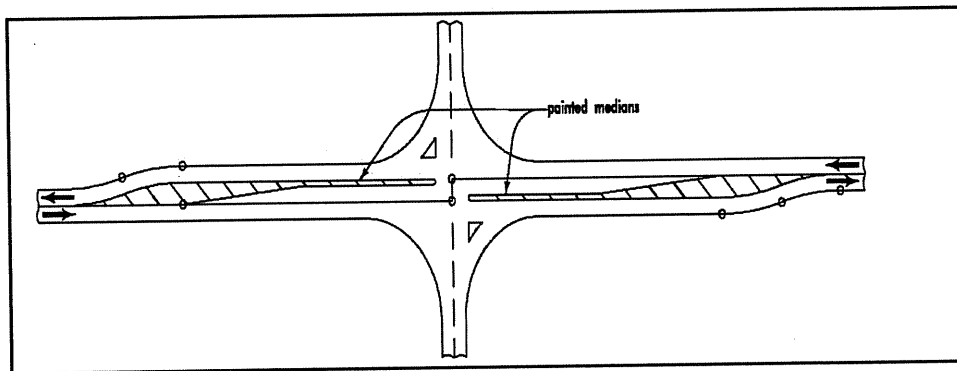
التقسيم القنواطي في التقاطعات ويمكن أن تنشأ هذه الاطراف ملاصقة لحافة الطريق المخصص للمركبات أو تبعد عنها قليلاً.



الشكل ( 5-4 ) الأنواع المختلفة الاطراف<sup>٩</sup>

8 - الجزر الفاصلة بين الاتجاهين (Medians) :

تستخدم لفصل حركة المرور المعاكسة وجميع الطرق الحديثة مزوده بالجزر الفاصلة وخاصة إذا كانت من أربع مسارب ويجب أن يكون عرض الجزر كافياً من أجل الغرض الذي أنشأت له ، ويتراوح العرض عادة (1.25 – 1.8) متر.



الشكل ( 6-4 ) الجزر الفاصلة في الطرق<sup>٩</sup>

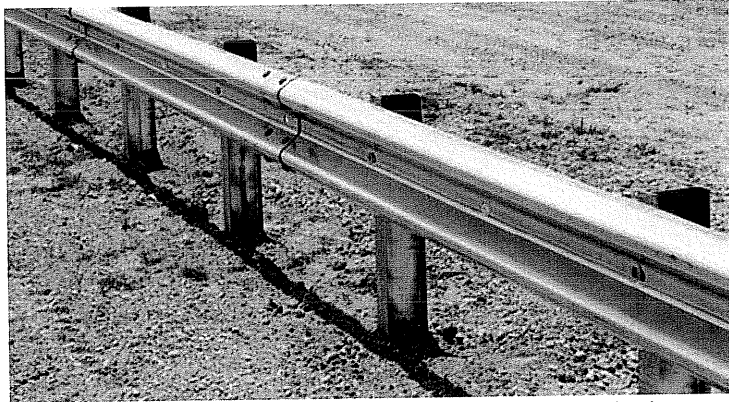
<sup>٩</sup> المرجع رقم (11)

### 9- الحواجز الجانبية والأعمدة الاسترشادية (Guardrail and Guide Posts) :

حيث تستخدم مثل هذه الحواجز والأعمدة في المناطق الخطرة التي يخشى فيها أن تخرج المركبات عن مسارها ، وهذه المناطق غالبا ما تكون:

- جسور ذات انحدارات شديدة أو على منحنيات حادة.
- التغيير المفاجئ في عرض الكتف وفي حالة الاقتراب من المنشآت.
- الطرق الجبلية وخاصة من جهة الانحدار.

وتصمم الحواجز على أساس منع العربة من الخروج عن الطريق وفي حالة الاصطدام بها فإنها تمتص الصدمة وتوجه المركبة إلى اتجاه آخر ، وهذه الحواجز مهمة جدا وخاصة في القيادة الليلية.



الشكل (4-7) الحواجز الواقية ( W-Beam Guardrail )<sup>١١</sup>

### 10- الجدر الاستنادية ( Retained Wall ) :

إن إنشاء الجدران الاستنادية على جوانب الطرق يكون بناءا على عوامل تحتم علينا إنشاؤها في تلك المناطق حيث انه إذا كان حرم الطريق ضيق و كانت التربة لا تستطيع الثبات على ميول شديدة الانحدار فإنه لا بد من استعمال الجدران الاستنادية لمنع التربة من الانهيار و بالتالي منعها من الخروج عن حدود الطريق ، كما يظهر في الصورة التالية لمنطقة مشروعا.

<sup>٩</sup> المرجع رقم (11)  
<sup>١٠</sup> المرجع رقم (12)



الشكل ( 4-8 ) يوضح جزء من الشارع يتطلب إنشاء جدار استنادي

ويكون هذا ضروري بشكل خاص في مناطق المدن حيث انه تكون الأراضي مرتفعة الثمن وكذلك يكون وجود الجدران الاستنادية مهم عندما يكون هناك نية للبناء على جوانب الشوارع أو عند احتمال وقوع انهيارات على جوانب الطريق ، و يتطلب الأمر حماية الشوارع من المياه، ويتم إنشاء الجدران الاستنادية من الخرسانة المسلحة ، حيث يصمم أساس الجدار بعرض كاف يتناسب مع قوة التحمل للتربة المبني عليها و يعلو الأساس جدار بعرض كاف تمكنه من مقاومة قوة دفع التراب الذي يسندة ويكون إنشائها باهظ الثمن لذلك يجب إجراء دراسة للمنطقة المراد إنشاء جدار استنادي عليها و تحديد مدى أهمية وجود الجدار في تلك المنطقة.

#### 3-4 التخطيط الأفقي للطريق ( Horizontal Alignment ) :

حيث يتم فيه بيان المنحنيات الأفقية وتحديد بداياتها ونهاياتها وكذلك تحديد أطوالها وزواياها ونقاط التقاطع فيها، بالإضافة لذلك يتم بيان الجزء الوسطي وعرض الطريق والحواجز الجانبية ونقاط المضلع وكذلك تحديد اتجاه الطريق بالنسبة للشمال.

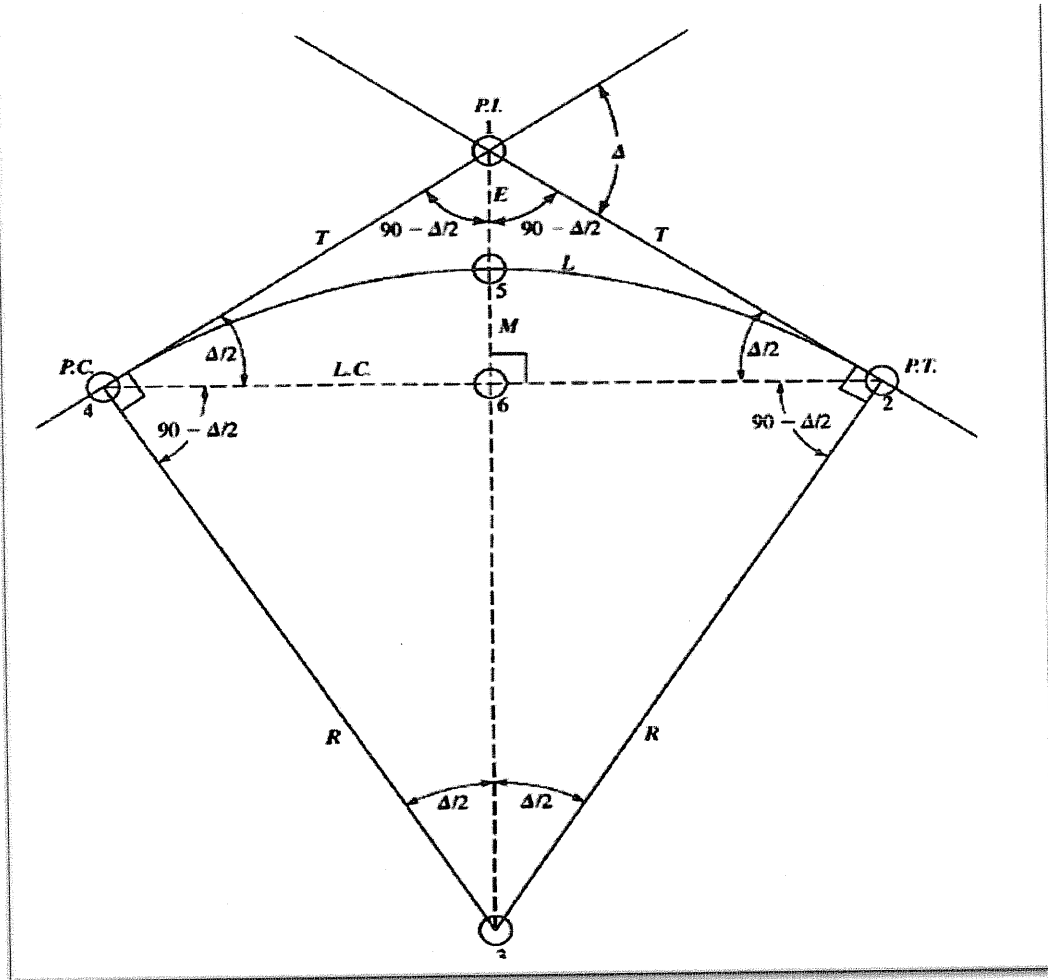
#### 1-3-4 المنحنيات الأفقية :

الهدف من استخدام المنحنيات هو وصل الأجزاء المستقيمة ببعضها بشكل تدريجي لتفادي التغيرات المفاجئة في الاتجاهات التي تسبب الإزعاج للسائقين ، وهناك أنواع متعددة من المنحنيات التي يمكن استخدامها في وصل الخطوط المستقيمة المتقاطعة وسيتم في المشروع استخدام المنحنيات الأفقية الدائرية.

1- المنحنيات الدائرية البسيطة (Simple Circular Curves) :

• عناصر المنحنى الدائري البسيط :

الشكل التالي يوضح منحنى دائري بسيط ، حيث انه يتكون من العناصر التالية :



الشكل ( 9-4 ) عناصر المنحنى الدائري البسيط<sup>١١</sup>

<sup>١١</sup> المرجع رقم (17)

- (PI) : نقطة تقاطع المماسين .
- ( $\Delta$ ) : زاوية الانحراف ( Deflection Angle ) وتساوي الزاوية المركزية المنشأ عليها المنحنى الدائري.
- (T) : المماسين Tangents .
- حيث يسمى المماس على الجانب الأيسر لنقطة التقاطع PI بالمماس الخلفي ، والمماس على الجانب الأيمن بالمماس الأمامي.
- (PC) : نقطة بداية المنحنى ( Point of Curvature ) .
- (PT) : نقطة نهاية المنحنى ( Point of Tangency ) .
- (LC) : الخط المستقيم الذي يصل بين نقطتي التماس و يطلق عليه الوتر الطويل ( Chord Length ) .
- (R) : نصف القطر ( Radius ) .
- (L) : طول المنحنى ( Length of curve ) .
- (E) : المسافة الخارجية ( External Distance ) وهي عبارة عن المسافة بين (PI) وبين منتصف المنحنى الدائري.
- (M) : سهم القوس ( Middle Ordinate ) ، وهي المسافة بين نقطة منتصف المنحنى وبين نقطة منتصف الوتر الطويل.
- (O) : مركز المنحنى.

## • معادلات المنحنى الدائري البسيط :

$$T = R \tan \frac{\Delta}{2} \dots\dots\dots 4.1$$

1- طول المماس (T) .

$$E = R(\sec(\frac{\Delta}{2})-1) \dots\dots\dots 4.2$$

2- المسافة الخارجية (E) .

$$M = R(1-\cos(\frac{\Delta}{2})) \dots\dots\dots 4.3$$

3 - سهم القوس (M) .

$$LC = 2R \sin \frac{\Delta}{2} \dots\dots\dots 4.4$$

4- الوتر الطويل (LC) .

$$L = \frac{\pi R \Delta}{180} \dots\dots\dots 4.5$$

5- طول المنحنى (L) .

وبالنسبة إلى تصميم المنحنيات على التقاطعات فإن الجداول التالية توضح أنصاف أقطار الدوران بالنسبة لنوع الطريق و للسرعة على المنعطف .

الجدول (5-4) الحد الأدنى لنصف القطر على المنحنى<sup>١٢</sup>

65	55	48	40	32	25	سرعة الدوران ( كم / ساعة)
0.17	0.18	0.20	0.23	0.27	0.32	معامل الاحتكاك
0.09	0.08	0.06	0.04	0.02	0.01	ميلان سطح الطريق
140	100	75	50	30	15	نصف القطر المستعمل (متر)

جدول (6-4) أنصاف أقطار الدوران بالنسبة لنوع الطريق<sup>١٣</sup>

Position	R-Normal	R-Min
Garage Entrance	6.0	5.0
Local Roads	6.0	6.0
Collecting Roads	8.0	6.0
Major Roads (Urban)	10.0	8.00
Major Roads(Rural)	20.0	10.0

<sup>١٢</sup> المرجع رقم (11)

<sup>١٣</sup> المرجع رقم (11)



## 2- المنحنيات الانتقالية ( Transition Curves ) :

في حين انه من الصعب على السائق الانتقال بشكل فوري من المماس ( طريق مستقيم ) إلى المنحنى الدائري ( طريق منحنى ) بقطر ثابت فانه يتم استخدام المنحنى الانتقالي الذي يبدأ بدرجة انحناء (  $D = 0$  ) عند المماس وتبدأ درجة الانحناء بالتزايد تدريجيا وبشكل منتظم ( التناقص في نصف القطر ) حتى الوصول إلى درجة الانحناء المطلوبة وهي درجة المنحنى الدائري ويستخدم المنحنى الانتقالي في جميع المنحنيات الأفقية وتأتي أهمية المنحنى الانتقالي من (اللولبية) بين المماس والمنحنى الدائري لنقل المركبة من طريق مستقيم إلى طريق منحنى .

### • أهمية المنحنى الانتقالي :

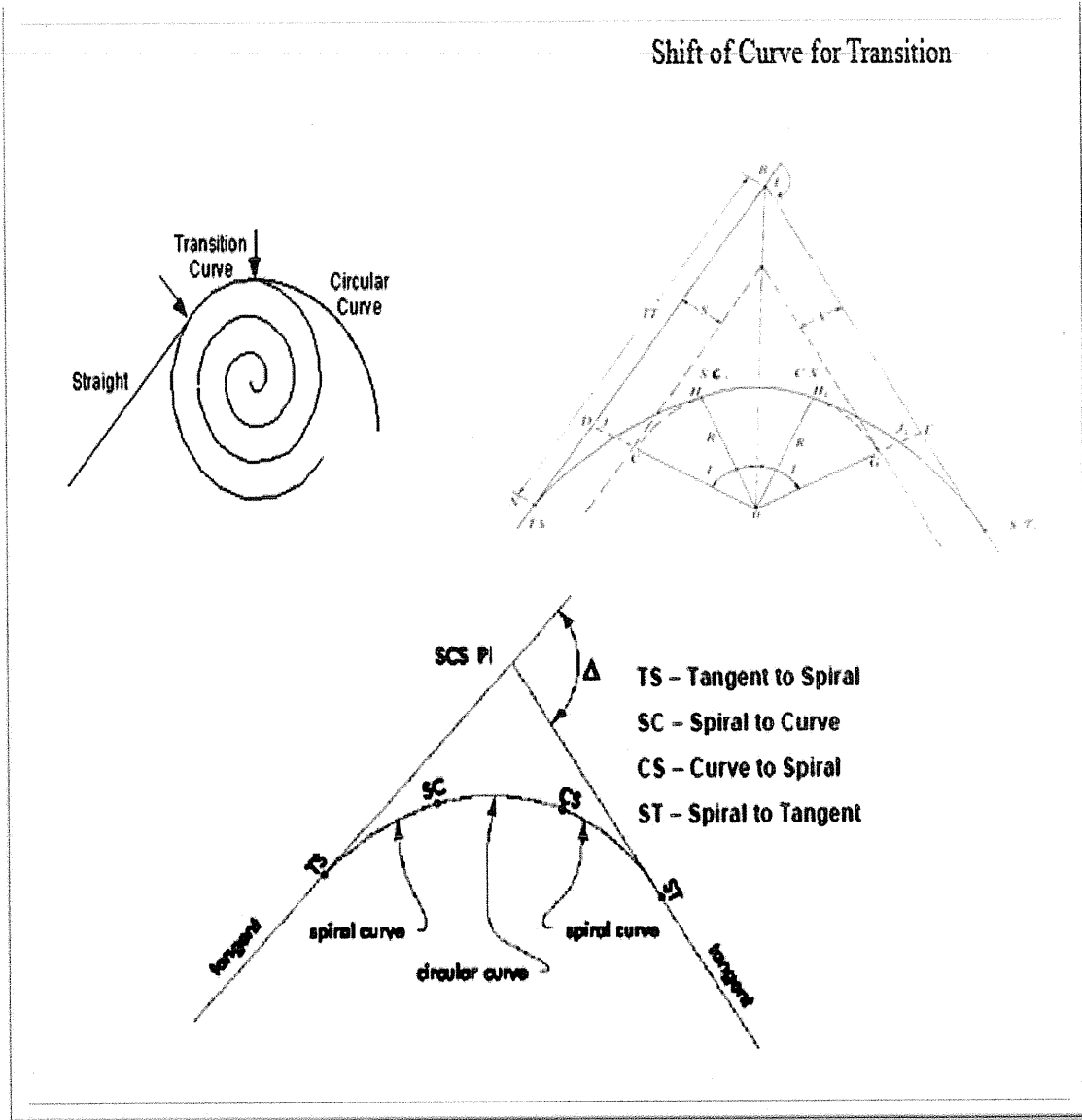
- يوفر مسارا سهلا لكي يسلكه السائق عند الانتقال من طريق مستقيم إلى طريق منحنى .
- يسهل عملية تطبيق التوسيع والتعلية المطلوبة للطريق .
- يحسن الرؤية والظهور في الشارع .

ويتم حساب طول المنحنى الانتقالي من خلال المعادلة التالية :

$$L = \frac{v^3}{a \cdot R} \dots\dots\dots 4.6$$

حيث أن :

- L : طول المنحنى الانتقالي ( م ).
- v : السرعة التصميمية ( كم / ساعة ) .
- R : نصف قطر المنحنى الدائري ( م ) .
- a : التسارع القطري ( م / ث<sup>3</sup> ) .

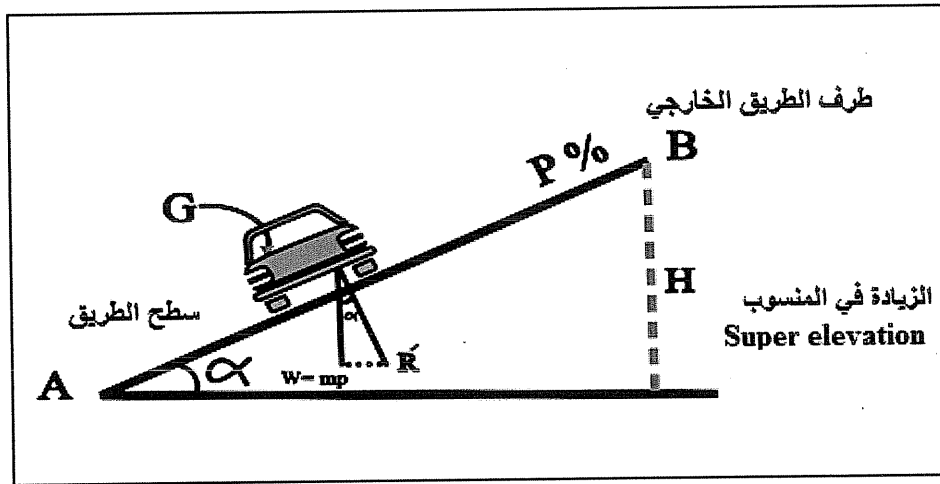


الشكل (10-4) المنحنى الانتقالي<sup>١٤</sup>

<sup>١٤</sup> المرجع رقم (17)

4-4 القوة الطاردة المركزية ( Cornering Force ) :

تتعرض المركبة عند مرورها على المنحنيات الأفقية إلى قوى طرد مركزية تؤثر عند مركز ثقلها وتولد عزم انقلاب يحاول دفعها إلى خارج الطريق ويؤدي هذا العزم إلى قلب المركبة إذا تعدى عزم الثبات الناتج من وزن المركبة ولمقاومة عزم الانقلاب يتم رفع الحافة الخارجية للطريق على الحافة الداخلية بمعدل يسمح باستمرار المركبة على الطريق وهو ما يعرف بارتفاع ظهر المنحنى كما في الشكل ( 11-4 ) .



الشكل ( 11-4 ) القوة الطاردة المركزية ١٥

• معادلة القوة الطاردة المركزية :

$$P = \frac{m \cdot v^2}{R} \dots\dots\dots 4.7$$

يظهر من المعادلة أنه عندما تقترب قيمة نصف القطر من اللانهاية تكون عندها قيمة القوة الطاردة المركزية تساوي صفر، ولمنع تغير قيمة القوة الطاردة المركزية من قيمة صغرى (صفر) إلى قيمة عظمى بشكل مفاجئ نلجأ إلى المنحنيات المتدرجة لتشكل حلقة وصل بين الجزء المستقيم والمنحنى الدائري ، وبالتالي تعمل على امتصاص القوة الطاردة المركزية بشكل تدريجي.

١٥ المرجع رقم (6)

حيث أن :

- P : القوة الطاردة المركزية التي تؤثر على العربة أثناء سيرها.
- m : كتلة العربة ( كغم )
- v : سرعة العربة ( كم / ساعة )
- R : نصف قطر المنحنى الدائري ( م ).

#### 5-4 التعلية ( ارتفاع ظهر المنحنى ) ( Super Elevation ) :

التعلية هي عملية جعل الحافة الخارجية للطريق أعلى من الحافة الداخلية ، وذلك من أجل تفادي القوة الطاردة المركزية التي تتسبب في انزلاق المركبة وقد تؤدي إلى انقلابها ، وقيمة هذا الميل الجانبي للطريق تتراوح من 4% - 7% وقد تصل إلى 9% حسب الأنظمة المختلفة المعمول بها في كل دولة.

ويمكن حساب قيمة التعلية وفقاً للمعادلات التالية :

$$e + f = \frac{v^2}{127R} \dots\dots\dots 4.8$$

حيث أن :

R : هي نصف القطر الدائري بالمتر.

v : هي سرعة المركبة (كم/ ساعة) .

e : أقصى معدل رفع جانبي بالمتر ( ارتفاع ظهر المنحنى ) .

f : هي معامل الاحتكاك الجانبي ، وأقصى قيمة يمكن قبولها هي 0.16.

يحسب معدل التعلية من الناحية العملية على أساس 75% من السرعة التصميمية بحيث لا يتعدى  $(\frac{1}{15})$  مع إهمال الاحتكاك الجانبي كما توضح المعادلات التالية :

$$e = \frac{(0.75v)^2}{127R} \dots\dots\dots 4.9$$

- إذا كانت قيمة e أقل من  $(\frac{1}{15})$  نأخذ القيمة الناتجة .
- إذا كانت قيمة e أكبر من  $(\frac{1}{15})$  نأخذ القيمة القصوى وهي  $(\frac{1}{15})$  ونراجع قيمة الاحتكاك الجانبي حسب العلاقة التالية :

$$f = \frac{v^2}{127R} - e \dots\dots\dots 4.10$$

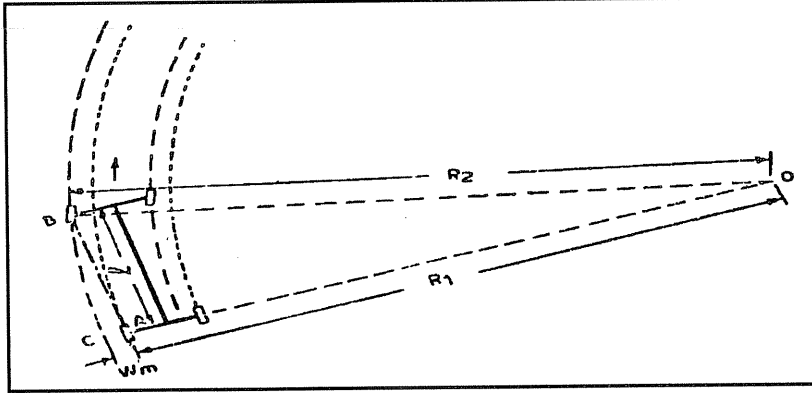
- إذا كانت قيمة f أقل من f max ( 0.16 ) فإن معدل ارتفاع ظهر المنحنى مناسب .
- إذا كانت قيمة f أكبر من f max ( 0.16 ) تراجع قيمة السرعة التصميمية حسب العلاقة التالية :

$$e + f = \frac{1}{15} + 0.16 = \frac{v^2}{127R} \dots\dots\dots 4.11$$

- إذا كانت السرعة المسموح بها أكبر من السرعة التصميمية نأخذ قيمة  $(e = \frac{1}{15})$  وإذا كانت أقل منها يجب مراجعة تخطيط المنحنى بفرض نصف قطر أكبر .

4-5-1 زيادة اتساع الرصف عند المنحنيات (التوسعة على المنحنيات) :

يتم عمل التوسيع في المنحنيات بسبب عدم إتباع العجلات الخلفية لمسار العجلات الأمامية في المنحنيات وهناك حاجة لتوسيع المنحنى حسب السرعة التصميمية وحسب نصف القطر والتوسيع يتم وضعه في بداية المنحنى تم بالطول الداخلي الكامل للمنحنى .



الشكل (4-12) التوسعة على المنحنيات<sup>١٦</sup>

يتم زيادة اتساع الرصف عند المنحنيات حيث يتم زيادة الاتساع إما على الطرف الخارجي للمنحنى أو بتوزيعه على الطرفين الداخلي و الخارجي للمنحنى. والجدول (4-7) يوضح قيم التوسعة عند المنحنيات حسب نصف القطر.

الجدول (4-7) قيم التوسعة عند المنحنيات حسب نصف القطر<sup>١٧</sup>

نصف قطر المنحنى(متر)	حتى 60	61-150	151-300	301-900	اكبر من 900
التوسعة(متر)	1.2	0.9	0.6	0.3	-

ومن الأسباب التي تدفعنا لتنفيذ التوسعة على المنحنيات ما يلي:

- 1 - لأن العجلات الخلفية لا تتبع العجلات الأمامية عند المنحنى.
- 2 - يزداد العرض مما يساعد على رؤية المركبة القادمة بسهولة.
- 3- عدم التصاق السيارة تماما بالرصف على المنحنى.

<sup>١٦</sup> المرجع رقم (11)

<sup>١٧</sup> المرجع رقم (6)

حساب مقدار التوسعة على المنحنيات نطبق العلاقة التالية :

$$w = \left[ \left( \frac{nI^2}{2R} \right) + \left( \frac{V}{9.5\sqrt{R}} \right) \right] \dots\dots\dots 4.12$$

حيث أن:

$w$  : زيادة اتساع الرصف عند المنحنيات.

$n$  : عدد الحارات.

$I$  : اتساع قاعدة العجل لأطول عربة و تؤخذ عادةً حوالي 6.1 متر.

$V$  : السرعة التصميمية على المنحنى.

$R$  : نصف قطر المنحنى.

#### 2-5-4 طرق الرفع الجانبي للطريق ( التعلية ) ( Super Elevation Runoff ) :

##### 1 – الدوران حول المحور :

يبقى محور الطريق ثابتاً ، ويبدأ جانب الطريق بالارتفاع والدوران حول المحور وبنفس الوقت يبقى الجانب الآخر ثابتاً حتى يصبح كامل السطح على استقامة واحدة ، يبدأ بعد ذلك الجانب الآخر بالانخفاض ، والجانب الأول بالارتفاع حتى الوصول إلى قيمة التعلية القصوى كما يظهر في الشكل ( 13-4a ) ويبقى سطح الطريق على استقامة واحدة ويستمر الدوران حول محور الطريق حتى يتحقق الميلان المطلوب ، وعند الخروج من المنعطف يعود السطح بالدوران حول المحور حتى يعود سطح الطريق مائلاً بالاتجاهين المتعاكسين بنسبة 2% .

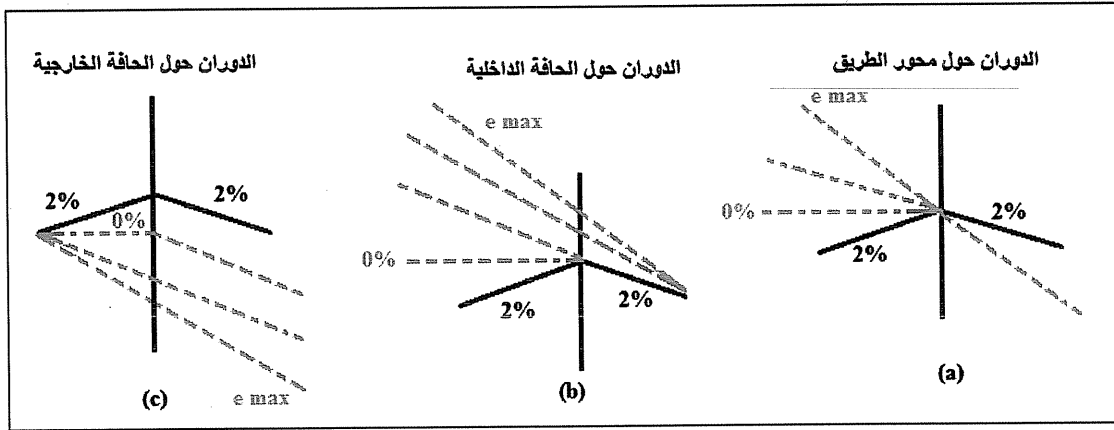
##### 2 – الدوران حول الحافة الداخلية :

يرتفع الجانب الخارجي للطريق ( ظهر المنعطف ) ، ويبقى الجانب الثاني ثابتاً حتى يصبح كامل سطح الطريق على استقامة واحدة بميل 2% ، عند ذلك يدور كامل سطح الطريق حول حافة الطريق الداخلية و( ليس

حول محور)، بحيث أن كامل سطح الطريق يرتفع بدلا من ارتفاع نصفه حتى يصل السطح إلى الميلان المطلوب كما يتضح في الشكل (13-4b).

### 3 - الدوران حول الحافة الخارجية :

يبدأ كامل سطح الطريق بالانخفاض و الدوران حول طرف الطريق الخارجي ( ظهر المنعطف )، حتى يصبح سطح الطريق على استقامة واحدة ، بعدها يحصل دوران لكامل السطح حتى يصل للميلان المطلوب كما في الشكل (13-4c).



الشكل (13-4) طرق تنفيذ التعلية ( Super Elevation Runoff )<sup>18</sup>

حيث أننا سنستخدم طريقة تنفيذ التعلية بالدوران حول الحافة الداخلية .

والجدول التالي يوضح قيمة التعلية المرغوبة حسب نوع الطريق بناء على مواصفات AASHTO :

الجدول (8-4) أقصى تعلية تبع لنوع الطريق<sup>19</sup>

أقصى قيمة رفع جانبي مطلقة (متر / متر)	أقصى قيمة رفع جانبي للطريق مرغوبة (متر/ متر)	درجة الطريق
0.09	0.08	طريق سريع
0.09	0.08	طريق شرياني
0.10	0.08	طريق تجميحي
0.10	0.10	طريق محلي

<sup>18</sup> المرجع رقم (4)  
<sup>19</sup> المرجع رقم (11)



الجدول ( 4-9 ) يوضح أنصاف أقطار المنحنيات المسموح بها تبعا للسرعة التصميمية و الاحتكاك الجانبي والرفع الجانبي للطريق .

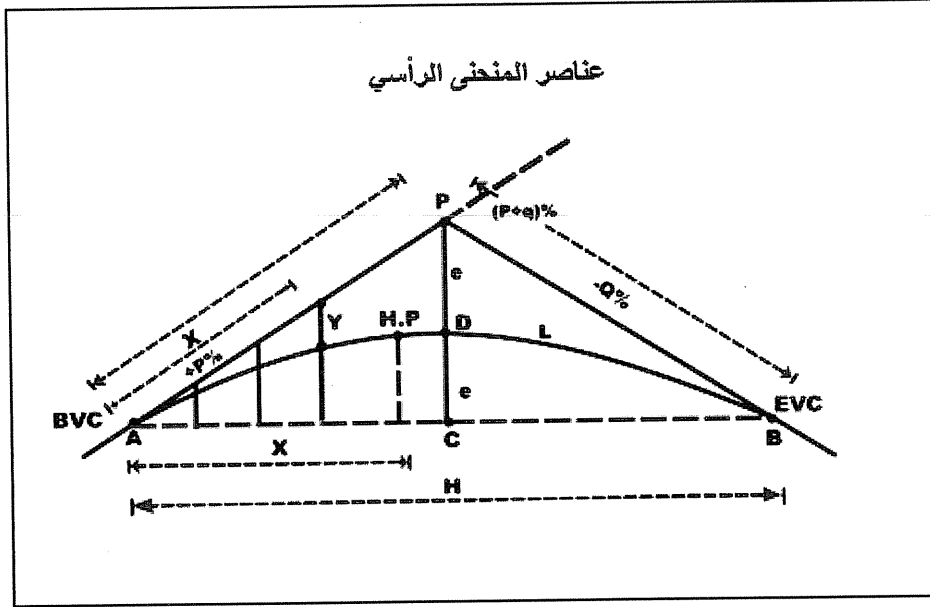
أقصى قيمة رفع جانبي للطريق ( e )				الاحتكاك الجانبي	السرعة التصميمية كم / ساعة
0.12	0.10	0.08	0.06		
45	45	50	55	0.17	40
70	75	85	90	0.16	50
105	115	125	135	0.15	60
150	160	175	195	0.14	70
195	210	230	250	0.14	80
255	275	305	335	0.13	90
330	360	395	440	0.12	100
415	455	500	560	0.11	110
540	595	655	755	0.09	120
635	700	785	885	0.09	130
770	860	965	1100	0.08	140

#### 4-6 التخطيط الراسي للطريق ( Vertical Alignment ) :

تستخدم المنحنيات الرأسية عند التغير في منسوب الطريق للانتقال من منسوب إلى آخر في المستوى الراسي ( منسوب منخفض إلى منسوب مرتفع أو العكس ) حيث أنها تسهل عملية السير على الطريق ، وهو يتمثل في تحديد ارتفاع الأرض الطبيعية وتحديد الانحدار الجديد للطريق ، حيث يتم بيان الطريق بالمستوى الراسي ونشاهد كيف ترتفع وتهبط ونحدد مناطق الحفر والردم ، وكذلك من التصميم الراسي للطريق يتم تحديد المنحنيات الرأسية و مسافات الرؤية حيث انه يجب أن تتوافر المواصفات التالية في هذه المنحنيات:

١. أن يكون الانتقال تدريجيا وسهلا.
٢. تحقيق شروط الرؤية بحيث يستطيع السائق رؤية أي حاجز أمامه من مسافة كافية.

1-6-4 عناصر المنحنى الرأسي :



الشكل (14-4) عناصر المنحنى الرأسي<sup>٢٠</sup>

حيث أن :

p , q : نسبة الميل .

BVC : بداية المنحنى الرأسي.

PI : محطة نقطة التقاطع.

EVC : نهاية المنحنى الرأسي .

e : المسافة الخارجية المتوسطة (متر) .

H : طول القطع المكافئ (متر).

X : الطول الأفقي مقاس من BVC إلى النقطة الأفقية على المنحنى الرأسي.

L : طول المنحنى ( متر ) .

<sup>٢٠</sup> المرجع رقم (15)

معادلات القطع المكافئ :

أ - طول المنحنى الراسي  $L$  يساوي مجموع طولي المماسين الخاصين بهذا المنحنى ، بحيث أن طول المماس الخلفي يساوي  $\ell_1$  وطول المماس الأمامي يساوي  $\ell_2$  ، فإن:

$$L = \ell_2 + \ell_1 \dots\dots\dots 4.13$$

ب- الخط الراسي المار من نقطة تقاطع المماسين ينصف الوتر  $AB$  ويكون  $PD$ ، بحيث أن  $PD = e = DC$ ، حيث  $C$  نقطة منتصف الوتر و  $D$  نقطة تقاطع الخط الراسي مع المنحنى وهذه النقطة تكون أعلى أو أخفض نقطة من المنحنى في حالة المنحنيات المتناظرة.

ج- وتر المنحنى  $AB$  يساوي مسقطه الأفقي  $H$ ، ويساوي أيضا مجموع المماسين أي أن:

$$AB = H = 2\ell = L \dots\dots\dots 4.14$$

د- أطوال الأعمدة المأخوذة على المماس ( $y$ ) تتناسب مع مربعات المسافات المأخوذة على المماس المقاسة من  $A$  (بالنسبة للمماس الخلفي) أو من  $B$  (بالنسبة للمماس الأمامي)، كما في المعادلة التالية:

$$y = ax^2 \dots\dots\dots 4.15$$

• الفرق في الميل ( $A$ ) لمماسي النحنى الراسي عندما يكون المماسان في اتجاهين مختلفين :

$$A = p + q \dots\dots\dots 4.16$$

• الفرق في الميل ( $A$ ) لمماسي النحنى الراسي عندما يكون المماسان في اتجاه واحد:

$$A = p - q \dots\dots\dots 4.17$$

• المسافة الأفقية ( $X$ ) المقاسة من بداية المنحنى ( $BVC$ ) :

$$x = \frac{L \cdot p}{A} \dots\dots\dots 4.18$$

• لحساب المسافة ( y ) من المنحنى إلى المماس نطبق المعادلة التالية :

$$y = \frac{A}{2L} x^2 \dots\dots\dots 4.19$$

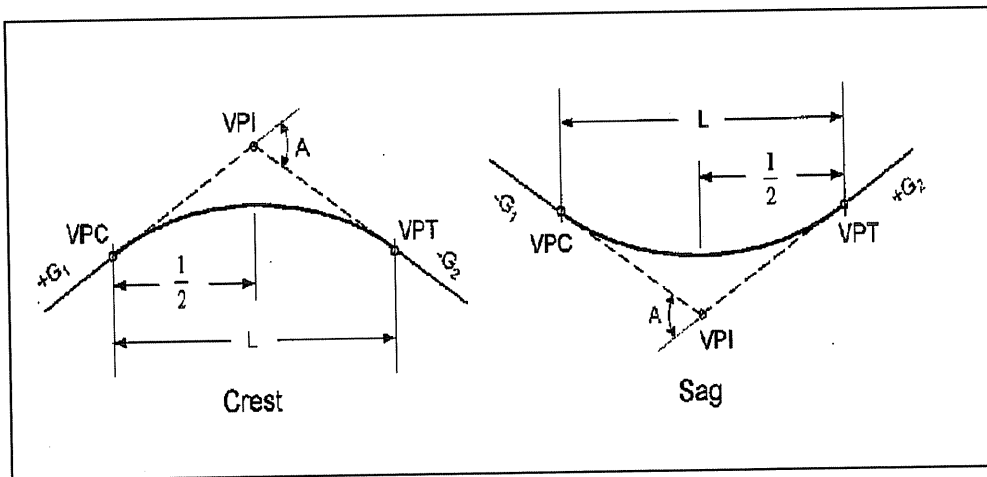
• قيمة ( y ) وهي التي تمثل ( e ) في الشكل (4-14) في منتصف المنحنى الرأسي :

$$y_m = \frac{AL}{8} = e \dots\dots\dots 4.20$$

2-6-4 أنواع المنحنيات الرأسية :

يحتوي خط منسوب الطريق على مجموعة خطوط مستقيمة ومتقاطعة (في المستوى الرأسي) حيث يتم ربط كل خطين متقاطعين بمنحنى رأسي مناسب ، وتكون هذه المنحنيات على شكل منحنيات استدارة علوية

- منحنيات رأسية محدبة ( Crest ) .
- منحنيات استدارة سفلية ( منحنيات رأسية مقعرة ) ( Sag ) .



الشكل (4-15) أنواع المنحنى الرأسي<sup>٢١</sup>

<sup>٢١</sup> المرجع رقم (15)

حيث أن :

G1, G2 : ميل المماس %.

L : طول المنحنى الرأسي.

A : الفرق في الميل.

VPI : نقطة تقاطع المماسين.

VPC : نقطة بداية المنحنى.

VPT : نقطة نهاية المنحنى .

#### 3-6-4 مسافة الرؤية ( Sight Distance ) :

مسافة الرؤية هي المسافة التي يراها السائق أمامه على طول الطريق دون أية عوائق ومن الضروري جداً في التصميم توفر مسافة رؤية كافية لضمان أمان التشغيل وتحقيق مسافة الرؤية الكافية للوقوف ويجب أن توفر باستمرار بطول الطريق.

وتعتمد مسافة الرؤية على عدة عوامل منها السرعة ، تخطيط الطريق أفقياً ورأسياً ، وجود الأبنية والأشجار ونوعية السيارات التي ستستعمل الطريق ، وحالة الطقس والإضاءة ، وارتفاع عين السائق عن سطح الطريق (أي علو السيارة ) ، وارتفاع العوائق التي يراها السائق على الطريق.

#### 1-3-6-4 مسافة الرؤية للتوقف ( Stopping Sight Distance ) :

من التحديات التي تواجه مصمم الطرق هو تقليل تكلفة إنشاء الطريق والتي تكون عادة بجعل المنحنى الرأسي أقصر ما يمكن مع توفير أكبر قدر من الأمان على المنحنى ، حيث أن الأمان على المنحنى الرأسي يكون بتوفير مسافة رؤية كافية للسائق لكي تسمح له بالتوقف الآمن لتجنب الاصطدام بالأجسام التي تعترض طريقه.

تعرف مسافة الرؤية التصميمية للتوقف الآمن بمقدار الحد الأدنى للمسافة الضرورية لتوقف مركبة تسير بسرعة تقترب من سرعة التصميم دون أن تصطدم بعائق يعترض خط سيرها (التوقف الآمن) ، ومن الواضح أنه قبل أن يتمكن السائق من التوقف نهائياً، يكون قد صرف وقتاً في تمييز العائق وإجراءات رد الفعل وقتاً آخر يعتمد على مدى تجاوب المركبة ميكانيكياً وعلى طبيعة سطح الطريق احتكاكياً. ومن المفيد جداً أن تكون مسافة الرؤية للتوقف الآمن محققة عند كل نقطة من الطريق وبأطول ما يمكن ولا يجوز أن تقل بحال من الأحوال عن القيم التالية المتناسبة مع سرعة التصميم .

الجدول (10-4) مسافة الرؤية للتوقف حسب السرعة التصميمية<sup>٢٢</sup>

120	110	100	90	80	70	60	50	40	30	25	20	السرعة التصميمية (كم/ساعة)
285	245	205	170	140	110	80	60	45	30	25	20	مسافة الرؤية للتوقف الآمن (متر)

يتم حساب مسافة رؤية التوقف حسب العلاقة التالية :

$$SSD = \frac{v1^2}{2g \left( \left( \frac{a}{g} \right) \pm G \right)} + v1 * t_r \dots \dots \dots 4.21$$

حيث أن :

SSD : مسافة رؤية التوقف ( م ) .

V1 : السرعة الابتدائية ( م / ث ) .

a : معدل التباطيء ( م / ث<sup>2</sup> ) . وعادة يكون ( 3.4 م / ث<sup>2</sup> ) .

G : ميل الطريق ( % / 100 ) .

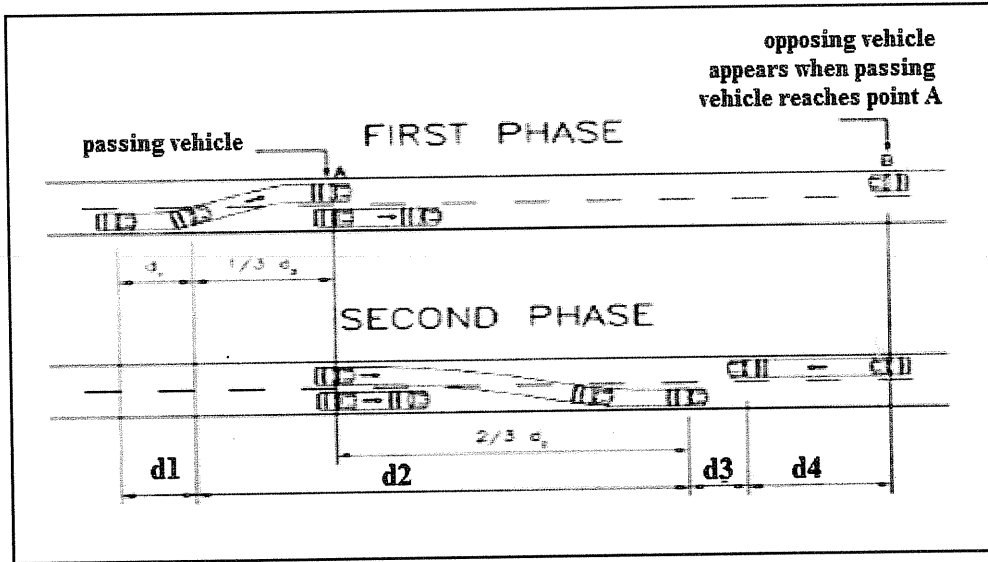
g : ثابت تسارع الجاذبية الأرضية ( 9.807 م / ث<sup>2</sup> ) .

t<sub>r</sub> : زمن رد الفعل ( 2.5 ث ) .

2-3-6-4 مسافة الرؤية للتجاوز ( Passing Sight Distance ) :

في الطرق ذات الحارتين لتحقيق تجاوز السيارات بأمان فإنه يجب أن يرى السائق أمامه مسافة كافية خالية من المرور بحيث يمكنه إتمام عملية التجاوز دون احتكاك بالسيارة التي يتخطاها ودون أن تعترضه أي عربة مضادة يحتمل ظهورها بعد أن يبدأ التجاوز ثم يعود إلى الحارة اليمنى بسهولة بعد عملية التجاوز .

<sup>٢٢</sup> المرجع رقم (11)



الشكل (4-16) مسافة الرؤية للتجاوز<sup>٢٣</sup>

ويمكن استخدام المعادلات التالية لإيجاد مسافة الرؤية للتجاوز الآمن (بالمتر).

$$PSD = d1 + d2 + d3 + d4 \dots\dots\dots 4.22$$

$$PSD = 0.28Vb*t + 0.28VB*T + 2S + 0.28*T \dots\dots\dots 4.23$$

$$T = \sqrt{\frac{14.4S}{A}} \dots\dots\dots 4.24$$

$$S = 0.7Vb + 6 \dots\dots\dots 4.$$

حيث أن :

- PSD: مسافة الرؤية للتجاوز.
- S: أقل مسافة كافية يجب أن يحافظ عليها السائق بينه وبين السيارة التي أمامه (متر).
- d1: المسافة التي تقطعها العربة في بداية الاستعداد للتخطية واحتلال الحارة الأخرى .
- d2: المسافة الأفقية المقطوعة بالعربة المتخطية خلال فترة التخطية .
- d3: المسافة المقطوعة بالعربة القادمة من الاتجاه الآخر خلال فترة التخطية .
- Vb: سرعة السيارة المتجاوز عنها (كم/ساعة).

<sup>٢٣</sup> المرجع رقم (11)

- $t$  : زمن رد الفعل ( عادة يفترض 2.5 ثانية ).
- $V$  : سرعة السيارة المتجاوزة ( كم/ساعة).
- $T$  : الزمن الذي تستغرقه المركبة للقيام بعملية التجاوز (ثانية).
- $A$  : تسارع السيارة المتجاوزة (كم/ساعة<sup>2</sup>).

في حالة عدم معرفة سرعة السيارة المتجاوز عنها يمكن إيجادها من العلاقة التالية:-

$$V_b = ( V - 16 ) \dots\dots\dots 4.26$$

حيث  $V$  : السرعة التصميمية ( كم / ساعة).

وتؤثر الميول الحادة في الطريق على مسافة الرؤية للتجاوز سواء كانت صعودا أو نزولا؛ فهي تزيد مسافة الرؤية للتجاوز الآمن.

$$PSD = 0.278 v t \frac{v^2}{254(f \pm N)} \dots\dots\dots 4.27$$

حيث  $N$  : هي المجموع الجبري لميل مماسي المنحنى الرأسي.

#### 4-6-4 طول المنحنى الرأسي ( L ) :

إن طول المنحنى الرأسي عنصر مهم في توفير مسافة رؤية كافية للتوقف حيث أن منحنى رأسي أطول يعني ( SSD ) أكبر لكن التكلفة ستكون أكبر ، والمنحنى الرأسي الأقصر أقل تكلفة لكن من الممكن أن لا يوفر ( SSD ) كافية للسائق ، لذلك يتم الاعتماد على عدة عوامل في تحديد طول المنحنى الرأسي وهي :

- مسافة الرؤية للتوقف ( SSD ) :



1- في حالة المنحنى الرأسي المقعر للأسفل ( Crest Curve ) :

- إذا كانت (  $SSD < L$  ) :

$$L_m = \frac{A * SSD^2}{2185} \dots\dots\dots 4.28$$

- إذا كانت (  $SSD < L$  ) :

$$L_m = 2 * SSD - \frac{658}{A} \dots\dots\dots 4.29$$

2- في حالة المنحنى الرأسي المقعر للأعلى ( Sag Curve ) :

- إذا كانت (  $SSD < L$  ) :

$$L_m = \frac{A * SSD^2}{120 + 3.5 * SSD} \dots\dots\dots 4.30$$

- إذا كانت (  $SSD < L$  ) :

$$L_m = 2 * SSD - \frac{120 + 3.5 * SSD}{A} \dots\dots\dots 4.31$$

• مسافة الرؤية للتجاوز ( Passing Sight Distance ) :

في حالة المنحنى الرأسي المقعر للأسفل ( Crest Curve ) :

- إذا كانت (  $SSD < L$  ) :

$$L_m = \frac{A * PSD^2}{864} \dots\dots\dots 4.32$$

- إذا كانت ( SSD < L ) :

$$L_m = 2 * PSD - \frac{864}{A} \dots\dots\dots 4.33$$

5-6-4 الميول الرأسية العظمى ( Maximum Vertical Grades ) :

إن العوامل التي تتحكم في تحديد الميل الراسي للخطوط تظهر في النقاط التالية:

- السرعة التصميمية (Design Speed) .
- طبوغرافية الأرض التي يمر من الطريق ( Type Of Topography ) .
- طول الجزء الخاضع للميل الراسي .

الجدول ( 1-4 ) يبين قيمة الميول الراسية العظمى بالاعتماد على العوامل السابقة<sup>٢٤</sup>

السرعة التصميمية Design Speed Kph	منبسطة Flat %	تلاوي Hilly %	جبلية Mountainous %
50	6	8	9
65	5	7	8
80	4	5	7
90	3	4	6
100	3	4	6
110	3	4	5
120	3	4	-
130	3	4	-

<sup>٢٤</sup> المرجع رقم (11)

#### 7-4 التقاطعات على الطرق ( Intersection Alignment ) :

هي المنطقة التي يلتقي فيها طريقان أو أكثر على نفس المستوى أو على مستويات مختلفة وتشمل هذه المنطقة المساحة المخصصة للسيارات بالإضافة إلى المساحة المخصصة لحركة المشاة.

تشكل التقاطعات جزء هاماً من الطريق لأن فعالية الحركة والسلامة والسرعة وتكاليف التشغيل وسعة الطريق كلها تعتمد بشكل رئيسي على التقاطع ، إذ ليس من المعقول تصميم طريق سريعة وعريضة مع وجود تقاطعات ضيقة.

#### أنواع التقاطعات:

- ١ - هناك عدة أنواع من التقاطعات تكون إما على مستوى واحد كالتقاطع البسيط والجريسي والتقاطع ذو القنوات ومسارب تغير السرعة مثل مسارب التباطئ والتسارع والدوران.
  - ٢ - أو تكون تقاطعات على مستويين أو أكثر حيث تتقاطع الطرق على مستويات فوق بعضها البعض مع أو بدون رمبات تصل بين مستويين.
- إن عملية التصميم تعتمد على طبيعة ونوع التقاطع فيما إذا كان تقاطعاً بسيطاً أو جريسياً أو ذا قنوات أو دواراً أو تقاطعاً مفصلاً. وهناك عدة أنواع للتقاطعات نذكر منها:

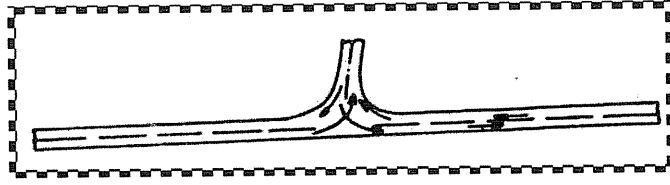
#### 1-7-4 التقاطع البسيط:

إن هذه الأنواع من التقاطعات تكون بسيطة ورخيصة التكاليف وغير معقدة ، لاحتوائه على بعض الخطوط التي تحدد الطريق ، وبعض الإشارات لتوضيح أولوية حركة السير.

ونظراً لأن هذا النوع من التقاطعات يستعمل في المناطق غير المزدهمة بالسير فإنه لا يتم في مثل هذا النوع من التقاطع فصل السير المتجه عن اليمين عن المتجه إلى اليسار عن المتجه للإمام.

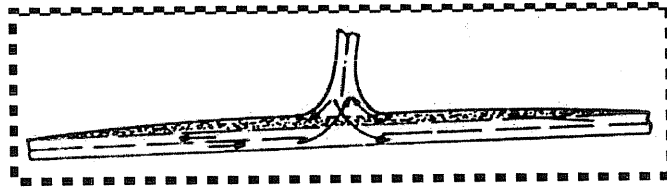
ومن أمثلة هذا التقاطع:

- ١ - الشكل البسيط جداً والذي تبقى فيه المسارب بعرض ثابت سواء في الطريق الرئيسي أو الفرعي كما هو مبين في الشكل (4-17) ، وخطورة هذا النوع تكمن في إن السيارات ستضطر إلى تخفيف سرعتها كثيراً عند محاولة الدوران إلى اليمين أو اليسار وقد تتوقف كلياً.



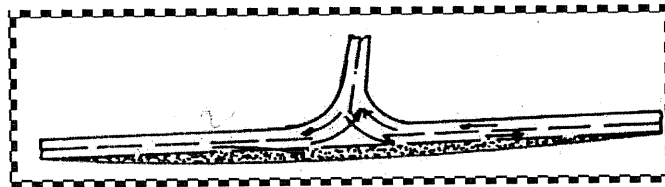
الشكل (17-4) تقاطع بسيط<sup>٢٥</sup>

- ٢ - تقاطع بسيط مع توسيع الطريق عند التقاطع وذلك بإضافة مسرب يصلح للدخول وللخروج لمسافة تكفي لتباطؤ أو تسارع السير كما هو مبين في الشكل (18-4) .  
وهذا النوع يعطي حرية للسيارات التي تريد الدخول أو الخروج من التقاطع بحركة دوران يمينية ولكنه لا يعطي حرية لمن يريد الدخول أو الخروج من التقاطع بحركة دوران يسارية.



الشكل (18-4) تقاطع بسيط مع توسعة<sup>٢٦</sup>

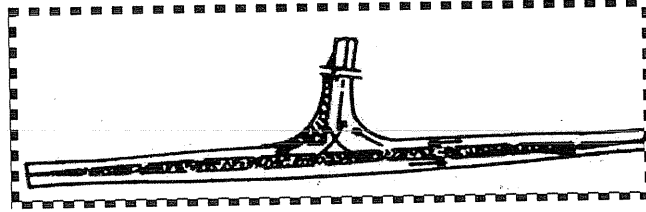
- ٣ - في هذا النوع من التقاطع يكون المسرب الإضافي من الجهة المقابلة ، وهذا عكس لما رأيناه في شكل (19-4) أي إن الحرية الآن أكثر للسير الذي يدور إلى اليسار وهذا يساعد السير المستمر في تجنب الاصطدام بالسيارات التي تريد الانعطاف يسارا وبنفس الوقت يحمي السيارات التي تدخل وتخرج .



الشكل (19-4) تقاطع مع مسرب اضافي<sup>٢٧</sup>

<sup>٢٥</sup> المرجع رقم (10)  
<sup>٢٦</sup> المرجع رقم (10)  
<sup>٢٧</sup> المرجع رقم (10)

٤ - في هذا النوع من التقاطع تتوسع الطريق لكي تصنع مسربا كاملا في الوسط من اجل المساعدة في الدخول والخروج وبدون إعاقة السير المستمر .



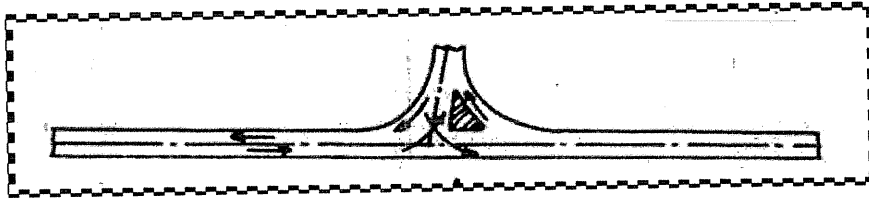
الشكل (4-20) تقاطع مع مسرب وسطي<sup>٢٨</sup>

#### 2-7-4 التقاطع الجرسى:

يتم في هذا التقاطع توسيع الطريق الفرعية عند تقاطعها مع الطريق الرئيسي ويشبه هذا التوسع شكل الجرس. إن هذا التوسع ضروري لتنظيم حركة السير وفصل السير المتجه إلى اليمين عن المتجه إلى اليسار أو عن السير المتجه إلى الأمام ، وبهذا التقاطع تقل الحوادث لزيادة سعته ويستوعب عددا أكبر من المركبات.

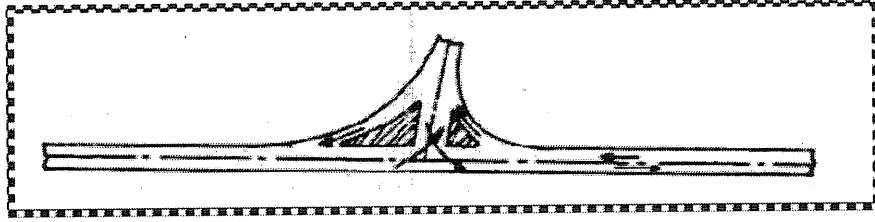
#### 3-7-4 التقاطع ذو القنوات:

عند زيادة حجم المرور على التقاطع تقل قدرة السائقين على تنظيم حركة السير ، لذلك لا بد من توسيع التقاطع وتقسمة إلى مسارب بحيث تستوعب عدد المركبات وتساعد في تنظيم حركة السير على التقاطع والإشكال التالية تبين بعض أنواع هذا التقاطع.



الشكل (4-21) انعطاف دورة واحدة<sup>٢٩</sup>

<sup>٢٨</sup> المرجع رقم (10)  
<sup>٢٩</sup> المرجع رقم (10)

الشكل (4-22) انعطاف مزدوج<sup>30</sup>

#### 8-4 تصريف مياه الأمطار والمياه السطحية عن الطريق ( Rain Water Drainage ) :

صرف المياه من الطريق هي عملية التخلص من المياه و التحكم في مسيرها داخل نطاق حرم الطريق ، وهي تلك المياه السطحية التي تجري فوق سطح الطريق ، لذلك يجب عمل مصارف سطحية عند اعادة تاهيل الطريق .  
فعندما تسقط الأمطار جزء من هذه المياه تسيل على الطريق والجزء الآخر يتخلل طبقات التربة حتى يصل إلى المياه الجوفية ، وعملية صرف أو إزالة المياه السطحية بعيدا عن حرم الطريق يسمى بالصرف السطحي (Surface Drainage).

##### 8-4-1 أهمية تصريف المياه :

يشكل الماء خطرا كبيرا على الطريق سواء إذا سقط عليها مباشرة ، أو سال عليها من الجوانب ، فالماء الذي يسقط على سطح الطريق يخرّب هذا السطح و يضعفه سواء كان السطح ترابيا أو حصويا أو إسفلتيا ، فإذا سقط الماء على سطح الطريق فإنه قد يتغلغل ويتسرب بين الإسفلت و حبات الحصمة ، ويشكل حاجز بينهما ، فعند سير المركبات على هذا الطريق تصبح عملية اقتلاع الحصمة أكثر سهولة ، وبتكرار هذه العملية ، تغلغل للماء واقتلاع للحبيبات ، يزداد الخراب ويستفحل ، مما يحدث حفرا تتجمع فيها المياه في وسط الطريق.

وإذا كان سطح الطريق الإسفلتي مساميا أو متشققا ، فإن الماء يتسرب من هذه الشقوق إلى السطح الترابي و يتسبب في إضعاف الأساس الترابي فيهبط هذا الأساس تحت ثقل السيارات ، فمن المعروف أن التربة تكون قوية جدا وهي جافة ، وضعيفة جدا وهي رطبة ، لذلك فإننا نخلط التربة بالماء أثناء إنشاء الطريق ، لتسهيل عملية [دمك هذه التربة ، حيث تقوم المياه بتشحيم حبات التراب و تسهيل حركتها أثناء الدمك ، وبعد انتهاء عملة الدمك ننتظر حتى يتبخّر الماء الموجود مع التربة.

إن أثر الماء على الطريق يعتمد أيضا على نوع التربة والأحمال المارة وطبيعتها، أما أهمية صرف المياه تعود للأسباب التالية:

<sup>30</sup> المرجع رقم (10)

- زيادة نسبة الرطوبة يتسبب في تقليل قوة تحمل الرصف، وهذا يسبب زيادة عدم الإستقرار، وهذا ينعكس على قطاع الرصف ككل.
- زيادة نسبة الرطوبة تؤدي إلى تغيرات ملحوظة في حجم بعض أنواع التربة، وأيضا هذا يؤدي إلى انهيار سريع في قطاع الرصف.
- تواجد المياه السطحية على أكتاف الطريق و حواف الرصف يتسبب في مخاطر جسيمة قد تتمثل في التعجيل في بانهيال الميول الجانبية للطريق، حيث تقل قوى القص بينما تزداد القوة المسببة لإنزلاق الميول.
- في مناطق الصقيع و في حالة وجود المياه الأرضية قريبة من قطاع الرصف، يتعرض الطريق إلى حركة للأعلى خلال الشتاء، نتيجة لتجمد المياه وزيادة حجمها، وهذا يساعد في تشقق الرصف ويعجل بانهياله.
- في حالة الجسور العالية ويتسبب سريان المياه السطحية في تأكلها والتعجيل في انهيارها نتيجة للنحر الشديد الذي قد تتعرض له.

#### 8-4-2 متطلبات صرف المياه من الطريق:

- تصريف الماء عن سطح الطريق وذلك بعمل ميلان في سطح الطريق (Cross Slope) و تكون نسبة الميلان عادة 2% وتزداد كلما كان السطح خشنا، أما ميلان سطح الطريق عند المنعطفات (التعليية - Super Elevation)، فيكون باتجاه واحد.
- قطع الطريق أمام المياه السطحية المتجهة من الأراضي المحيطة إلى حرم الطريق.
- تصميم وإنشاء الخنادق الجانبية الواسعة ذات الانحدار الكافي لتصريف المياه.
- منع المياه المتساقطة على سطح الطريق من النفاذ إلى داخل جسم الطريق، وذلك بجعل سطح الطريق غير مسامي لا تنفذ من خلاله المياه مع إغلاق الشقوق التي تظهر في السطح بأسرع ما يمكن.
- يجب أن يكون قطاع المصارف الجانبية المكشوفة ذات سعة وانحدار طولي مناسبين لصرف المياه المتجمعة.
- يجب أن لا تتسبب المياه السطحية المارة على سطح الطريق وعلى الميول الجانبية في تكوين حفر عرضية أو نحر بالتربة.
- يجب أن لا يزيد منسوب المياه الأرضية عن حد معين بالنسبة لأخفض نقطة لقطاع الرصف و المسافة الرأسية بين المنسوبين يجب أن لا تقل عن 1.2 متر .
- منع وصول المياه للطريق من التلال و المساحات القريبة من المنطقة، وذلك بعمل أفنية طولية موازية للطريق تتجمع فيها المياه وتنقلها بعيدا عن الطريق.
- بناء الاطارييف و البالوعات اللازمة في جمع وتصريف المياه.

8-4-3 أنواع صرف المياه<sup>٣١</sup>:

## 1- الصرف السطحي:

يتم تجميع المياه السطحية ثم التخلص منها بعد ذلك، ويتم التجميع أولاً عن طريق مصارف طولية جانبية، ثم يتم التخلص منها بعد ذلك في أقرب مصرف عمومي أو مجرى مائي أو وادي ..... إلخ، وقد يلزم الأمر للتخلص من هذه المياه إقامة بعض المنشآت الهيدروليكية البسيطة مثل العبارات.

## 2- تجميع المياه السطحية:

المياه المتساقطة على سطح الرصف تسيل جانباً، بسبب وجود الميول العرضية لطبقة الرصف، ومقدار هذا الميل يتوقف على نوع الرصف وكمية الأمطار المتساقطة وهي تتراوح من 1.5% إلى 3% لسطح الطريق، و 4% إلى 6% للكثف.

وفي الطرق الخلوية فتسيل المياه عرضياً من على الرصف إلى الأكتاف قبل وصولها إلى المصارف الطولية. ولذلك يجب أن تميل هذه الأكتاف عرضياً بميل مناسب لسرعة التخلص من المياه، ومنع تجميعها على الأكتاف، وتعمل المصارف الطولية مكشوفة وعلى شكل شبه منحرف كما هو موضح في المقطع العرضي التالي.

<sup>٣١</sup> المرجع رقم (8)



## حجم وإشارات المرور

5

1-5 دراسات حجم المرور ( Introduction to volume studies )<sup>1</sup>:

تجرى دراسات حجم المرور لتجميع بيانات عن أعداد المركبات أو المشاة التي تقطع نقطة محددة في الطريق خلال فترة زمنية محددة , وهذه الفترة تكون أقل من 15 دقيقة إلى أكثر من سنة اعتمادا على الهدف من استخدام البيانات المجمعة , ويمكن وضع البيانات التي تم جمعها في تصنيفات أخرى والتي يمكن أن تشمل اتجاه حركة المرور ومعدل إشغال المركبات للطريق بالإضافة إلى عمر المشاة .

وعادة تجرى دراسات المرور عند الحاجة إلى معرفة خصائص حجم المرور والتي هي كما يلي :

## 1-5-1 المتوسط السنوي لحجم المرور اليومي (Average Annual Daily Traffic (AADT) :

و هو حجم المرور السنوي مقسوما على عدد أيام السنة حيث انه المعدل للعد خلال 24 ساعة لمدة سنة وهذا النوع يستخدم :

- لتقدير فوائد مستخدمي الطريق .
- احتساب معدلات التحطم من حيث عدد الحوادث للسيارات .
- تحديد اتجاه حجم المرور .
- دراسة الجدوى الاقتصادية لمشاريع الطرق.
- تطوير برامج صيانة وتحسين الطرق .

## 1-5-2 المتوسط اليومي لحجم المرور (Average Daily Traffic (ADT) :

وهي حجم المرور الكلي خلال فترة زمنية محددة, عادة أكثر من يوم, أقل من سنة, مقسوما على عدد الأيام خلال الفترة الزمنية حيث انه معدل العد خلال 24 ساعة خلال فترة معينة تكون أقل من سنة وهو يستخدم :

- تخطيط الأنشطة على الطرق.
- قياس الطلب الحالي على الطريق .
- تقدير تدفق الحركة المرورية الحالية .

## 1-5-3 ساعة الذروة (Peak Hour Volume (PHV) :

وهي أكبر عدد من المركبات تقطع نقطة محددة خلال 60 دقيقة متتالية وهي تستخدم :

- التصنيف الوظيفي للطريق .
- التصميم الهندسي للطريق مثل عدد الحارات و التقاطعات وإشارات المرور .
- تحليل قدرة الطريق .
- تحسين المرور من خلال العد الذي يتم الحصول عليه من الأجهزة الخاصة .
- التصميم الإنشائي لطبقات الرصف .

<sup>1</sup> المرجع رقم (12)

2-5 طرق إحصاء المركبات ( حصر المرور ) <sup>2</sup>Methods of conducting volume counts :

هنالك ثلاث طرق رئيسية و شائعة الاستعمال في حصر أعداد المركبات و هي:

## 1- العد الآلي:

إن هذه الطريقة هي الأكثر تطورا و تحتاج إلى أقل جهد و هي أكثر دقة و ذلك لأنها تعتمد على الأجهزة الكهربائية مثل الرادارات و الكاشفات التي توضع على جانبي الطريق كما و تستخدم الأشعة تحت الحمراء أو العيون الكهروضوئية ، ولكن و مهما بلغت دقة هذه الأدوات العصرية الحديثة فإن، فيها سيئة لا تخدم المهندس المصمم إذ لا تقوم بالتمييز بين حافلة و شاحنة و هذه الأدوات مهمة في حساب عدد المسارب أو عرض الطريق . و يستخدم هذا النوع كثيرا في الحالات التي تتطلب فيها حصر لأعداد المركبات لفترات طويلة أو بشكل مستمر.

## 2- العد اليدوي:

و هي الطريقة المثالية لحصر أعداد المركبات، و عدد الركاب و ذلك في حالة وجود حارات متعددة و بحجم مرور كبير، حيث يقف الراصد عند محطة الرصد المحددة فيقوم بتدوين كل سيارة تمر حسب نوعها و حسب اتجاهها، و يفضل أن يكون معه جداول ليتم التعداد بسرعة و بدقة أكبر.

## 3 - العد بطريقة المركبة المتحركة:

حيث تقوم هنا عربة متحركة على قطاع محدد خلال فترة زمنية محددة و بداخلها شخص يقوم بتعداد السيارات المارة في عكس اتجاه الحركة و العربات التي يتم التجاوز عنها، لذلك يجب السير في عكس اتجاه المرور و مع اتجاه المرور مرة أخرى.

ونظرا لعدم توفر الأجهزة الآلية و الكهربائية، فإنه لا مجال لاستخدام الحصر الآلي في هذا المشروع وذلك بسبب تكلفتها وعدم توفر الأجهزة اللازمة، و بالتالي فإن طريقة التعداد اليدوي هي الطريقة المناسبة و الأكثر دقة، و هي التي تم الاعتماد عليها، حيث تم التعداد في أيام مختلفة من الأسبوع، و في أوقات مختلفة في نفس اليوم، و ذلك للحصول على دقة أكبر خلال أوقات الذروة و في الأوقات العادية. فتم الرصد خلال أسبوع من السبت إلى الجمعة من تاريخ 2013/2/16 إلى 2013/2/22، فحصلنا على نتائج مختلفة تدل على أوقات الذروة.

## 1-5-2 مكان انطلاق السير ووجهته النهائية

لا يمكن تصميم أي طريق على أسس علمية صحيحة دون القيام بمسح لنقطة الانطلاق و الوجهة , لأن طريقة قياس حجم السير بالشكل الذي بيناه سابقا , ما هو إلا شيء كمي .  
إن المعلومات المتعلقة بمصدر حركة السير ووجهته النهائية و طول الرحلة و الغرض منها و وقتها و ذلك على الطريق الجبلية و الطريق المقترحة أمر في غاية الأهمية و يهتم هذا المسح بعدة طرق :

- بالمقابلة : حيث يتم توقيف السيارات و سؤال ركبائها أسئلة محددة عن مكان انطلاقها و وجهتهم و الهدف من الرحلة و عدد المرات التي يكررون فيها هذه الرحلة و هكذا .
- رقم تسجيل المركبة : حيث يتم وضع محطات مسح متعددة على طول المنطقة و يقوم كل فرد بتسجيل رقم المركبة التي تمر عن المحطة و الوقت الذي مرت فيه و عندما تمر السيارة على محطة أخرى يتم تسجيل رقمها و تاريخ مرورها و رقم تسجيلها.
- طريقة بطاقة البريد : حيث يتم إعطاء السائق بطاقة و عليها طوابع لكي يعبأها بالمعلومات المطلوبة و يرسلها بالبريد , و من مساؤها إن قسما كبيرا من السائقين لا يتجاوب مع الطلب .
- طريقة تثبيت إشارات على السيارة عند أول محطة : حيث يثبت عليها الوقت و رقم المحطة ثم تأخذ هذه الإشارة عند الخروج من منطقة المسح .

وهذا الجدول يبين ما تم الحصول عليه خلال عملية العد اليدوي لمدة أسبوع على فترات من الساعة (7:00-3:00)

الجدول (1-5) عدد المركبات خلال أسبوع

اليوم	الفترة الزمنية				العدد الكلي للمركبات	السيارات	الشاحنات	الباصات
	11-3 P.M		7-11 A.M					
	عدد المركبات	الزمن	عدد المركبات	الزمن				
السبت	58	11-12	92	7-8	572	558	14	0
	63	12-1	84	8-9				
	72	1-2	75	9-10				
	66	2-3	62	10-11				
الأحد	61	11-12	112	7-8	671	650	20	1
	67	12-1	95	8-9				
	100	1-2	87	9-10				
	73	2-3	76	10-11				
الاثنين	64	11-12	114	7-8	679	673	23	1
	72	12-1	93	8-9				
	79	1-2	82	9-10				
	105	2-3	70	10-11				
الثلاثاء	75	11-12	113	7-8	753	735	17	1
	77	12-1	100	8-9				
	96	1-2	91	9-10				
	119	2-3	82	10-11				
الأربعاء	75	11-12	98	7-8	674	661	11	2
	86	12-1	87	8-9				
	106	1-2	76	9-10				
	83	2-3	63	10-11				
الخميس	64	11-12	114	7-8	678	650	27	1
	85	12-1	84	8-9				
	91	1-2	71	9-10				
	103	2-3	66	10-11				
الجمعة	---	11-12	39	7-8	245	238	7	0
	---	12-1	44	8-9				
	41	1-2	35	9-10				
	34	2-3	52	10-11				

الجدول التالي يبين متوسط عدد المركبات في الساعة حسب نوع المركبة على مدار الأسبوع

الجدول (2-5) نسبة معدل عدد المركبات

متوسط عدد المركبات/ ساعة			الأيام
باصات	شاحنات	سيارات خاصة	
0	2	70	السبت
1	2	81	الأحد
1	3	84	الاثنين
1	2	92	الثلاثاء
1	1	83	الأربعاء
1	4	84	الخميس
0	1	30	الجمعة
5	15	524	المجموع
1	3	75	معدل المركبات لكل ساعة

ويجب الأخذ بعين الاعتبار كيفية حساب معدل المركبات المستخدم في التصميم وذلك بالتعويض عن أنواع المركبات بما يكافئها من مركبات صغيرة (عدد السيارات الصغيرة  $1 \times$ ، عدد الحافلات  $3 \times$ ، عدد الشاحن  $2.5 \times$ )، والجدول التالي يبين ذلك

الجدول (3-5) العدد الكلي للمركبات لكل ساعة

العدد الكلي للمركبات	العدد المكافئ	عدد المركبات (مركبة / ساعة)	نوع المركبة
75	1	75	سيارة خاصة أو تاكسي
3	3	1	حافلة
8	2.5	3	شحن
86			المجموع الكلي

من خلال البيانات السابقة نستطيع حساب حجم المرور الساعي وعدد المسارب للطريق كما يلي :

$$- \text{ معدل المرور اليومي ( ADT ) : المجموع الكلي } \times 24 = 24 \times 86 = 2064 \text{ مركبة/يوم}$$

عند حساب عدد المسارب يتم حسابها وفقا لحجم المرور الحالي والمستقبلي ويكون المستقبلي في العادة خلال عشرين سنة حيث يتم ضرب معدل المرور اليومي بمعامل يساوي 2.5 , ويتم الحساب بناء على فترة تصميمية مقدراها 20 سنة .

$$- \text{ معدل المرور اليومي بعد مرور 20 سنة } = 2.5 \times 2064 = 5160 \text{ مركبة / يوم}$$

لحساب معدل المرور الساعي يتم اللجوء إلى العلاقة التالية لعدم توفر معلومات دقيقة عن حجم المرور في ساعة الذروة عدد المركبات في الساعة التصميمية (D.H.V) :

$$DHV = ADT \times k \dots\dots\dots(5.1)$$

حيث أن :

k : هي نسبة من حجم المرور اليومي ( 0.12-0.24 ) وعادة نأخذ المتوسط ( 0.16 ).  
ADT : حجم المرور اليومي .

$$DHV = 5160 \times 0.16 = 825.6 = 826 \text{ veh/hr}$$

- حساب عدد المسارب ك يتم حساب عدد المسارب بناء على DHV و السعة التصميمية للطرق , حيث ان شارعا يعتبر من الدرجة الثالثة فان السعة التصميمية تكون 850 مركبة / ساعة .

$$\text{عدد المسارب} = \frac{\text{السعة التصميمية}}{DHV} = \frac{850}{826} = 1 \text{ في كل اتجاه .}$$

## 3-5 علامات المرور (Traffic Signs) :

عند فتح و تصميم الطرق لا بد من وجود أمور تنظيمية لتنظيم حركة السيارات على الطريق لتضمن حسن الأداء و لئتمنع وقوع الحوادث حتى يتم تحقيق الهدف الذي أنشأت من أجله الطريق، وعم المرور يتطرق إلى أمور عدة، كالاتجاهات و المسارب و التقاطعات و الوقوف و غير ذلك، وهذه الأمور لا تقل أهمية عن الطريق نفسه ولذلك يجب تنفيذها عند فتح الطريق.

## 3-5-1 أهداف علامات المرور:

إن علامات المرور على الطريق عبارة عن خطوط متصلة أو متقطعة، مفردة أو مزدوجة، يمكن ان تحمل اللون الأبيض أو الأسود أو الأصفر، كما يمكن أن تكون أسهما أو كتابة كلمات، و الهدف من وراء وضع هذه العلامات هي:

- تحديد المسارب وتقسيمها.
- فصل السير الذاهب عن القادم.
- منع التجاوز في المناطق الخطرة.
- منع الوقوف في المناطق التي لا يجوز فيها ذلك.
- تحديد أماكن عبور المشاة.
- تحديد أولوية المرور على التقاطعات.
- تحديد مواقف السيارات.
- تعيين الاتجاهات بالأسهم لتحديد الأماكن التي يتجه إليها السائق.
- تحيد جانبي الطريق.

## 2-5-3 الشروط الواجب توفرها في العلامات :

- 1- أن تكون صالحة للرؤية في الليل و النهار وواضحة في كافة الأوقات و الظروف.
- 2- أن يكون فيها توافق و تناسب في الألوان.
- 3- أن تكون تعليماتها سهلة الفهم و مرئية من مسافة كافية.



## 3-5-3 أنواع علامات المرور:

## ◀ الخطوط:

تكون الخطوط بعرض 10 سم، وهي إما متصلة أو متقطعة، حيث أن المتقطعة تستخدم لفصل المسارب و فصل السير في الاتجاهين، أما المتصلة تستخدم لفصل السير و منع التجاوز في آن واحد. على سبيل المثال، إذا كان التجاوز خطراً على السير الذاهب، يوضع خطان بحيث يكون الخط المتصل من جهة السير الذاهب، و المتقطع من جهة السير القادم.

توضع بعض الخطوط العريضة عند ممرات المشاة، كما توضع خطوط صفراء متقطعة في المناطق التي يحظر فيها على السيارات المرور فوقها حيث تقوم هذه الخطوط مقام الجزر.

## ◀ الكلمات:

تكتب بعض الكلمات على سطح الطريق خاصة عند التقاطعات مثل كلمة قف أو اتجه يمينا و غير ذلك، و يجب أن تكون الكلمة كبيرة ليتسنى قراءتها، وأن لا تزيد عن كلمة أو كلمتين، كما يجب أن تكون الأحرف مناسبة لموقع السائق.

## ◀ الأسهم:

قد تستعمل الأسهم بدلا عن الكلمات أو مع الكلمات كسهم يتجه رأسه لليمين مع كلمة اتجه لليمين.

## ◀ اللون:

يستعمل اللون الأبيض في الخطوط التي تقسم المسارب ويستعمل اللون الأصفر لتحديد الجزر و مواقف السيارات، إلا أنه يجب الاهتمام بتوافق لون الخط مع أرضية الطريق.

## ◀ المواد العاكسة :

تستعمل بعض المواد التي تساعد على انعكاس الضوء خاصة في أيام الضباب، حيث يوضع مع الدهان بلورات زجاجية خاصة، و يمكن الاستفادة من بعض أنواع الحصمة و خاصة على الأكتاف لتأمين لون مخالف للون مسرب الطريق، و هذا ضروري في الليل لكي يبين حدود المسرب.

## 4-5 إشارات المرور (Traffic Signals) :

الهدف من الإشارات هو توصيل المعلومات للسائق أو الماشي، وتتألف من لوحات رسم عليها أسهم أو كلمات أو الإثنيين معا، بحيث تكون المعلومات واضحة و تناسب حالة السير و نوع الطريق.

## 1-5-4 مواصفات الإشارات :

## ◀ أبعاد الإشارة :

كلما كبرت الإشارة ضمن حدود معقولة، تحسنت رؤية السائق لها.

## ◀ تباين الألوان في الإشارة:

إن التباين ضروري جدا لتحقيق غايتين هما، ظهور الإشارة بالنسبة للمنطقة، و ظهور الكتابة بالنسبة للإشارة نفسها، وهذا التباين يتحقق باستخدام ألوان مختلفة ذات لمعان مختلف، كأن تكون الكتابة من لون فاتح و اللوحة من لون داكن، و أن تكون اللوحة من لون يتباين مع لون طبيعة المنطقة.

إذا كانت الإشارة كبيرة فيجب أن تكون الكتابة باللون الفاتح (ابيض) على أرضية زرقاء أو خضراء أو صفراء، أما إذا كانت اللوحة صغيرة فيجب أن تكون الكتابة داكنة على أرضية فاتحة.

## ◀ الشكل:

يجب أن تكون الإشارات منتظمة الشكل تتناسب مع الهدف الذي وضعت من أجله.

## ◀ الكتابة :

تتأثر رؤية الكتابة بعدة عوامل منها نوع الكتابة وحجم الأحرف، و سماكة الخط، و الفسحات بين الكلمات والأسطر، و عرض الهامش، و يجب أن نختار الكتابة التي تناسب ذلك.

و الجدول (3-5) التالي يبين المسافة التي يجب أن تكون بين الإشارة و التقاطع الذي تدل عليه الإشارة :








الجدول (4-5) المسافة بين التقاطع والإشارة بالنسبة للسرعة

سرعة السيارة ( كم / ساعة )				
120	95	80	65	50
المسافة بين الإشارة و التقاطع ( متر )				
300	220	150	90	45

4-5-1 أنواع الإشارات:



1- إشارات التحذير: كإشارة انحدار حاد أو منعطف خطر و تكون هذه الإشارات مثلثية الشكل. والجدول التالي يبين بعض هذه الإشارات.

الجدول (5-5) الإشارات التحذيرية

							الإشارة
انعطاف إلى اليمين	أعط حق الأولوية لحركة السير أمامك	انعطاف حاد نحو اليسار	مفترق تقاطع طرق	أمامك ممر مشاة	أولاد على الشارع	مفترق طرق أمامك (تفرع T)	الدلالة

2- إشارات الأوامر: على سبيل المثال (قف، خفف السرعة، و غير ذلك) وتكون مستديرة الشكل أو مسدسة كما في الجدول التالي:

الجدول (6-5) إشارات الأوامر

		الإشارة
سرعة خاصة لا يجوز السير بسرعة تزيد عن السرعة المحددة	قف. أعط حق الأولوية لحركة السير على الجهة المقابلة	الدلالة

3- إشارات المنع : على سبيل المثال ممنوع المرور ، و تكون مستديرة الشكل كما هي موضحة في الأشكال التالية.

الجدول (5-7) إشارات المنع

		الإشارة
مغلق أمام جميع وسائل النقل	ممنوع الانعطاف نحو اليسار	الدلالة

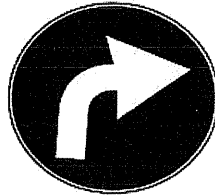
4- إشارات التعليمات : ( التوجيه ) مثل مكان وقوف، استراحة، وتكون مربعة أو مستطيلة الشكل كما في الشكل التالي .



**Parking**

الشكل (5-1) إشارة توجيهية

5- إشارات إرشادية : يجب استعمالها على التقاطعات. كما في الشكل التالي:



أمامك اتجاه إجباري لليمين

الشكل (5-2) إشارة إرشادية

## 5-5 الإضاءة على الطرق ( Highway Lighting ) :

إن إضاءة الشوارع تخفض من حوادث الطرق، كما تساعد الإضاءة السائق على قيادة سيارته في الليل بنفس السرعة التي يقود بها في النهار، مما يقلل من وقت الرحلة، مما يؤدي إلى توفير كبير في الوقت و الذي له فوائد جمة، و الإضاءة مفيدة أيضا للمشاة، حيث تجنبهم الأخطار و تمكنهم من رؤية الطريق بوضوح، بالإضافة إلى أنها ضرورية من الناحية الأمنية.

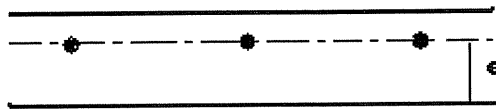
## 5-5-1 مواصفات الإضاءة على الطرق :

- الاهتمام بمكان أعمدة الإضاءة من حيث تثبيتها في الجزيرة الواقعة في وسط الطريق أو على الأرصفة فقط أو على الأرصفة و الجزيرة معا.
- الاهتمام بأبعاد الأعمدة كارتفاعاتها وأطوال أذرعها و المسافات بينها و دراسة هذه الأمور دراسة وافية.
- الاهتمام بنوع المصابيح المستعملة، حيث أن لكل نوع مزاياه و نواقصه، فبعض المصابيح يتأثر بالأمطار و الرياح و الضباب و بعضها يحتاج إلى صيانة مستمرة.
- نوع سطح الطريق، ومدى قدرته على عكس الإضاءة، يؤثر على اختيار نوع المصابيح، وعلى توزيع الأعمدة على الطريق.
- الاهتمام بتوزيع الإضاءة، حيث أن الإضاءة يجب أن توزع بانتظام لأن ذلك يقرر توزيع الأعمدة و أبعادها.

## 5-5-2 طريقة توزيع الإضاءة على الشارع (Arrangement) :

حيث يتم توزيع الإضاءة على الشوارع بعدة طرق منها:

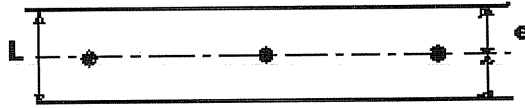
- 1- توزيع على جهة واحدة (Single Side) كما في شكل (3-5)، حيث يلجأ إلى هذا الترتيب إذا كان ارتفاع عمود الإنارة (h) أكبر من المسافة بين موضع العمود وطرف الشارع (e).



$$h > e$$

الشكل ( 3-5 ) توزيع الأعمدة في جهة واحدة<sup>3</sup>

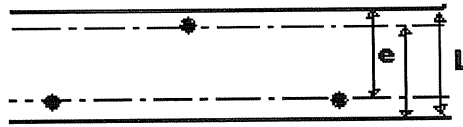
2- توزيع الأعمدة في المنتصف (على الجزيرة) (Central Arrangement), كما في شكل (4-5), حيث يلجأ لهذه الطريق إذا كان عرض الشارع (L) أقل من طول العمود (h) مرة ونصف.



$$L < 1.5 h$$

الشكل (4-5) توزيع الأعمدة في المنتصف<sup>4</sup>

3- توزيع الأعمدة بشكل ترنجي (Staggered Arrangement) كما في شكل (5-5), ويلجأ لهذه الطريقة إذا كانت h أقل من e, و L أقل من 1.5 h.

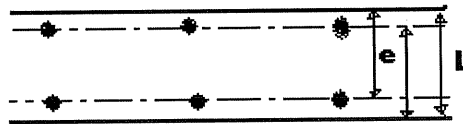


$$h < e$$

$$L < 1.5h$$

الشكل (5-5) توزيع الأعمدة بشكل ترنجي

4- توزيع الإنارة بشكل متقابل (Opposite Arrangement) كما في شكل (6-5), ويستخدم هذا الترتيب عندما يكون L أكبر من h مرة ونصف, أو h أكبر نصف L.



$$L > 1.5 h$$

$$h > L / 2$$

الشكل (6-5) ترتيب الإنارة بشكل تقابلي<sup>5</sup>

<sup>4</sup> المرجع رقم (12)  
<sup>5</sup> المرجع رقم (12)

5-5-3 ارتفاع أعمدة الإنارة:

يختلف ارتفاع أعمدة الإنارة حسب عرض الطريق، نوعية المصابيح المستخدمة، حسب سطح الطريق، والمنطقة المحيطة بالأعمدة، وعادة يستخدم ارتفاع أعمدة الإنارة 7.5, 10, 12 متر والمسافة عن مركز المصباح الى جانب الطريق (Overhangs) 1.5, 2, 2.5 متر على الترتيب.

5-5-4 المسافة بين أعمدة الإنارة:

حيث تختلف المسافة بين الأعمدة حسب ارتفاع العمود وعرض الطرق، وعادة تؤخذ من 3 إلى 4 أضعاف ارتفاع العمود. كما أن المسافة على التقاطعات تقل عن المسافة في الطريق الرئيسي وعادة تكون نصف المسافة المستخدمة.

ويوضح الجدول ( 5-7 ) التالي العلاقة بين المسافة بين الأعمدة وعرض الطرق وارتفاع العمود.

الجدول ( 5-8 ) يبين العلاقة بين المسافة بين الأعمدة وعرض الطرق وارتفاع العمود والمسافة عن حافة الطرق<sup>6</sup>

Group	Mounting Height H m	Effective Width, W m											Max Overhang A m
		7.62	9.14	10.69	12.19	13.72	15.24	16.76	18.29	19.81	21.34		
		Maximum spacing , S m											
A1	7.26	30.5	25.3	21.3	18.3	16.8							1.82
	9.14	36.6	6	30.5	27.4	24.4	21.3	19.8					2.29
	10.69	42.7	36.6	42.7	38.1	33.5	30.5	27.4	24.4	22.9			2.59
	12.19	48.8	42.7	48.8	48.8	42.7	39.6	35.1	32.0	30.5	27.4		2.90
A2	7.62	33.5	30.5	25.9	22.9	19.8							1.82
	9.14	39.6	39.6	38.1	33.5	29.0	25.9	24.4					2.29
	10.69	47.2	47.2	47.2	45.7	39.6	36.6	33.5	30.5	27.4			2.59
	12.19	53.3	53.3	53.3	53.3	51.8	47.2	42.7	39.6	36.6	33.5		2.90
A3	7.62	36.6	36.6	32.0	27.4	24.4							1.82
	9.14	44.2	44.2	44.2	39.6	35.1	32.0	29.0					2.29
	10.69	51.8	51.8	51.8	51.8	47.2	42.7	39.6	36.6	33.5			2.59
	12.19	57.9	57.9	57.9	57.9	57.9	56.4	51.8	47.2	42.7	39.6		2.90

<sup>6</sup> المرجع رقم (12)

حيث:

- A1 : الإنارة للشوارع الرئيسية ذات المرور الكثيف ( Heavy traffic ) .  
 A2 : الإنارة للشوارع الرئيسية ذات المرور الطبيعي ( Normal traffic ) والتي يمر بها عربات كبيرة.  
 A3 : الإنارة للشوارع ذات المرور المتوسط مثل الطرق الريفية الرئيسية ( Main rural roads ) , أو (Minor urban roads).

وبما أن عرض الشارع الذي نقوم بتصميمه حوالي 14 متراً، ويقع ضمن المجموعة A2 , كما أن عرض الشارع ( L ) اصغر من 1.5 h .

$$L < 1.5 h$$

$$14 < 1.5 * 10$$

$$14 < 15 m$$

لذلك سنستخدم الطريقة الثالثة ( Staggered Arrangement ) في عملية توزيع أعمدة الإنارة، وبالاعتماد على الجدول (7-5)، فسيكون توزيع الأعمدة على النحو التالي:

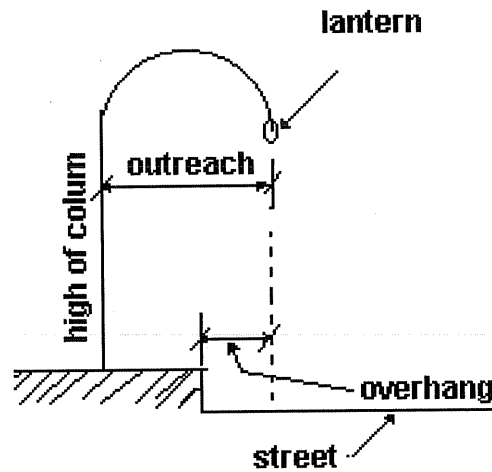
ارتفاع العمود: 10 متر

المسافة بين الأعمدة: 30 متر

المسافة من مركز المصباح إلى جانب الطريق ( Overhang ): 2.45 متر

ونحتاج تقريبا إلى 33 عمود إنارة على الطريق الذي يبلغ طوله 1050 م

ويوضح الشكل (7-5) عناصر عمود الإنارة.



الشكل (7-5) عناصر عمود الإنارة<sup>7</sup>



التصميم الإنشائي

6

## 1-6 مقدمة ( Introduction ) :

التصميم الإنشائي : هو التصميم الذي يهتم بتحديد طبقات الرصف المناسبة للطريق وسماكة كل طبقة رصف بما يتناسب مع حجم المرور علي الرصفة وخواص مادة الرصف.

## 2-6 أنواع الرصف ( Pavement Types ) :

يتم تحضير السطح الترابي للطريق وتحسين خواص التربة الطبيعية بدمكها دمكا جيدا لأقصى كثافة عند كمية الماء المثالية أو تثبيتها بمواد مثبتة إذا تطلب الأمر ذلك ، وبعد تحضير سطح الطريق الترابي توضع عليه طبقات تعرف بطبقات الرصف والهدف من هذه الطبقات تحمل كل الاجهادات الناتجة من حركة المرور ونقلها إلى طبقة الأساس وأنواع الرصفات هي :

1- الرصفة المرنة (Flexible Pavement) <sup>1</sup> :

وهي التي تكون ملاصقة لسطح الطريق الترابي ، مهما اتخذ هذا السطح من أشكال وتدرجات ، وتوجد على نوعين :

- رصفة تلفورد : وهي الرصفة الإنجليزية القديمة ، وتستخدم فيها الحجارة بسماكة 20 سم تقريبا ، ومن ثم تحشية ما بين هذه الحجارة الكبيرة بحجارة صغيرة ، حيث كان يحدد عرض الطريق في الماضي بحجارة تسمى حجارة الشك ثم تغطي هذه الرصفة بطبقة من الصرار سماكاتها 10 سم تقريبا ، وبعد دمك هذه الطبقة ، ترش طبقة دقيقة من الحصمة الفولوية لملئ الفراغات ، ثم تليها طبقة من الحصمة الحمضية مع الرمل ثم الطبقة الإسفلتية.
- رصفة الفرشيات : وقد انتشر استخدام هذه الطريقة في منتصف الخمسينيات ، حيث يمكن بهذه الطريقة الاستغناء عن الرصفة بالحجارة وتوريد مواد مخلوطة ومندرجة مثل البسكورس وفرشها بالسلك المطلوب ، وتفرد هذه الطبقات بحيث لايتجاوز سمك كل طبقة عن 20 سم .

2- الرصفة الصلبة (Rigid Pavement) <sup>2</sup> :

تتكون الرصفة الصلبة من طبقة خرسانية يتراوح سمكها ما بين (30 – 15) سم ، وتصب على التراب مباشرة أو على أساس حصوي ، وقد تكون هذه الطبقة مسلحة أو غير مسلحة ، وتصب بشكل قطع ، ويتراوح طول كل قطعة ما بين (20 – 50) م للخرسانة العادية ، وقد يصل طول القطعة إلى 300 م للخرسانة المسلحة ، وقد سميت الرصفة الصلبة بهذا الاسم لأنها لا تكون ملاصقة للسطح الترابي ولا تأخذ شكله.

أما نوع الرصف الذي سنستخدمه في مشروعنا فهو الرصف المرن .

<sup>1</sup> المرجع رقم (8)

<sup>2</sup> المرجع رقم (8)

## 3-6 طبقات الرصفة المرنة (Flexible Pavement Layers) :

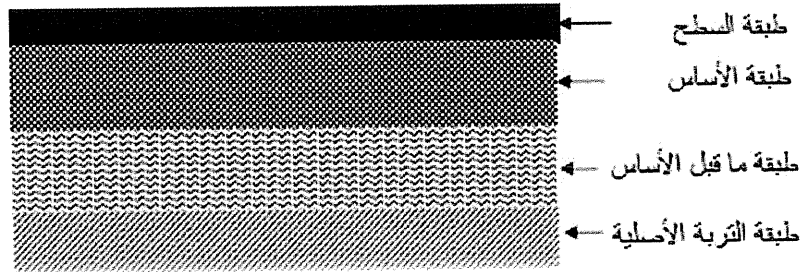
تتكون الرصفة المرنة كما يظهر في شكل (1-6) من الطبقات التالية :

1- طبقة التربة الأصلية (Sub Grade): وتكون عادة من المواد الموجودة على طول الطريق ومن المواد المنقولة من مناطق القطع ، وتدمك هذه الطبقة حتى تصل إلى القوة المطلوبة ، وإذا لزم الأمر فقد يتم عمل تثبيت لهذه التربة لتصل إلى القوة أو المقاومة المطلوبة .

2- طبقة ما قبل الأساس (Sub Base): وهي الطبقة التي تنشأ مباشرة فوق طبقة القاعدة الترابية . إذا كانت خواص القاعدة الترابية مساوية لخصائص هذه الطبقة فيمكن الاستغناء عن هذه الطبقة ، وإذا لزم الأمر يتم إجراء عملية تثبيت لهذه الطبقة لتصل إلى المقاومة المطلوبة .

3- طبقة الأساس (Base Course) : وتنشأ هذه الطبقة فوق طبقة ما تحت الأساس وهي تتكون من مواد حصوية متدرجة ، كالحجارة المكسرة ، وهو ما يعرف في بلادنا بالبسكورس وهو غالبا يتكون من مخلفات الكسارات . ويجب إجراء الفحوصات اللازمة على هذه المواد ، ومقارنة مواصفاتها بالمواصفات القياسية المعتمدة .

4- الطبقة السطحية الإسفلتية (Asphalt Surface) : وهي خلطة إسفلتية توضع فوق طبقة الأساس بعد رش طبقة تشريب (Prime coal) .



الشكل (1-6) طبقات الرصفة المرنة<sup>٢</sup>

<sup>٢</sup> المرجع رقم (15)

## 4-6 الفحوصات المخبرية لتربة الموقع ( Soil Tests ) :

إن التربة هي من أكثر المواد أهمية في إنشاء الطرق ويتطلب ذلك المعرفة الجيدة بالمسائل المتعلقة بها وتفهم خصائصها وسلوكها ، وأن أهم الخصائص التي يراد تحديدها للتربة هي مقاومتها للإجهاد وخواص الانضغاط وتأثرها بالرطوبة للتأكد من صلاحية الأرض للحفر الردم وشق الطريق بالإضافة إلى التأكد من صلاحية المواد الموجودة لإنشاء الجسم الترابي للطريق ولذلك نقوم بإجراء اختبارات مختلفة على عينة التربة المأخوذة من الموقع لفحص خواص التربة ومن هذه الاختبارات :

- 1- اختبار الدمك ( Proctor Compaction Test ) .
- 2- نسبة تحمل كاليفورنيا (California Bearing Ratio) CBR .

## 4-6-1 اختبار الدمك ( Proctor Compaction Test ) :

يمثل دمك التربة أحد المتطلبات الرئيسية في المشاريع المرتبطة بأعمال التربة والتي من أهمها الطرق ، ويعرف دمك التربة بأنه الطاقة الميكانيكية التي تؤدي إلى زيادة كثافتها وذلك بطرد الهواء الموجود بين حبيباتها والهدف من الدمك هو :

- زيادة قوة تحمل التربة .
- الحد من هبوط التربة .
- تقليل النفاذية في التربة .
- زيادة عامل الأمان ضد انزلاقات التربة .
- التقليل من تأثير التجمد والانكماش والانتفاخ للتربة .

وتعتمد عملية الدمك على أربع عوامل رئيسية وهي :

- 1- طاقة الدمك ( Compaction effort ) .
- 2- نوع التربة وتدرجها ( Soil type and Gradation ) .
- 3- الكثافة الجافة ( dry density ) .
- 4- المحتوى الرطوبي ( Moisture content ) .

حيث أن هناك نوعين من اختبار الدمك ( اختبار بروكتور المعدل ) و ( اختبار بروكتور القياسي ) ، وقمنا بتنفيذ اختبار بروكتور المعدل ( Modified Proctor Test ) حسب مواصفات (ASTM D- 698-78) على العينة التي أحضرناها من الموقع حيث أن العينة أخذت على عمق 40 سم تقريبا .

وتم تنفيذ التجربة تحت إشراف المهندس فادي مسودة والمهندسة أفنان في يوم الاثنين الموافق 26/3/2013 .

وإن الهدف الرئيسي من هذه التجربة هو تحديد نسبة الكثافة القصوى الجافة ( $\gamma_{dry}$ ) ونسبة الماء المثالية (OMC) .

## 4-6-1-1 الأدوات والأجهزة المستخدمة لتنفيذ اختبار بروكتور المعدل ( Modified Proctor Test ) :

- قالب بروكتور المعدل مع الغطاء المتحرك وحجمه ( 944 سم<sup>3</sup> ) .
- مطرقة بروكتور المعدلة والتي يساوي وزنها (10) باوند ويتم إسقاط هذه المطرقة عن ارتفاع 18 إنش .
- وعاء لخلط التراب مع قارورة ماء ومسطرة .
- منخل رقم 4 أو 3/4" .
- جففات صغيرة .
- ميزان وفرن للتجفيف .

4-6-1-2 خطوات تنفيذ الاختبار :

- 1- تجهز حوالي 4 كيلو غرام من التربة المارة من منخل رقم 4 والي يتم تحديد نسبة الرطوبة الطبيعية لها ، ثم يضاف لها الماء للحصول على محتوى مائي (4%) ثم نخلط التربة جيدا.
- 2- نقوم بقياس وزن قالب الدمك مع القاعدة.
- 3- نقوم بدمك التربة على خمس طبقات، وندمك كل طبقة 25 ضربة وأثناء تجهيز الطبقات نقوم بتهدير سطح كل طبقة باستخدام المسطرة الحديدية وذلك حتى تتماسك الطبقات مع بعضها البعض.
- 4- افصل الحلقة عن القالب وباستخدام المسطرة أزل التربة الزائدة لتتساوي مع سطح القالب ، وفي حالة وجود فجوات أضف مواد ناعمة أو خشنة لملء الفراغات.
- 5- نقيس وزن القالب القياسي مع القاعدة والتربة المدموكة.
- 6- نفصل القاعدة ثم أستخرج عينة التربة.
- 7- نأخذ عينة من التربة المدكوكة من أسفل ووسط وأعلى القالب (حوالي 100 غرام) لتحديد المحتوى المائي.
- 8- أمزج التربة مع التربة المتبقية وأضف 3% من الماء وأخلطها جيدا.
- 9- أكرر الخطوات من (4-8) عدة مرات حتى الأحظ أن وزن القالب مع القاعدة والتربة بدأ يقل رغم زيادة الماء ثم أسجل بعدها محاولتين.
- 10- بعد حساب الكثافة الجافة للتربة نقوم برسم منحنى العلاقة بين الكثافة الجافة والمحتوى المائي على رسم بياني والكثافة الجافة القصوى تمثل أعلى نقطة من المنحنى ويمثل المحتوى المائي لهذه النقطة المحتوى الرطوبي الأمثل.

والجدول التالي يبين النتائج التي تم الحصول عليها من التجربة :

الجدول ( 1-6 ) نتائج اختبار بروكتور المعدل

التاريخ : 25.3.2013

اليوم : الاثنين

رقم المحاولة	1	2	3	4	5
نسبة الماء المضافة %	3%	6%	8%	11%	13%
وزن القالب فارغ W1	3358.4	3358.4	3358.4	3358.4	3358.4
وزن القالب مملوء بالتربة الرطبة W2	5160.2	5230.1	5260.6	5248.2	5229.5
وزن التربة الرطبة (W2-W1)	1801.8	1871.7	1902.2	1889.8	1871.1
رقم الجفنة	22	B19	B7	B2	27
وزن الجفنة فارغة W3	26.6	32.2	31.3	32.9	31.4
وزن الجفنة وعينة التربة الرطبة W4	175.9	215	192.7	220.3	250.5
وزن الجفنة وعينة التربة الجافة W5	161	191.7	170	191.6	212
كثافة التربة الرطبة $\gamma_{wet}$ (غم/سم <sup>3</sup> )	1.908	1.983	2.015	2.002	1.982
المحتوى الرطوبي Wc%	11.08	14.6	16.4	18.08	21.3
كثافة التربة الجافة $\gamma_{dry}$ (غم/سم <sup>3</sup> )	1.718	1.730	1.731	1.695	1.634

4-6-1-3 القوانين والحسابات :

$\gamma_{wet} = \frac{W2-w1}{V}$  .....(6.1) : كثافة التربة الرطبة ( $\gamma_{wet}$ )

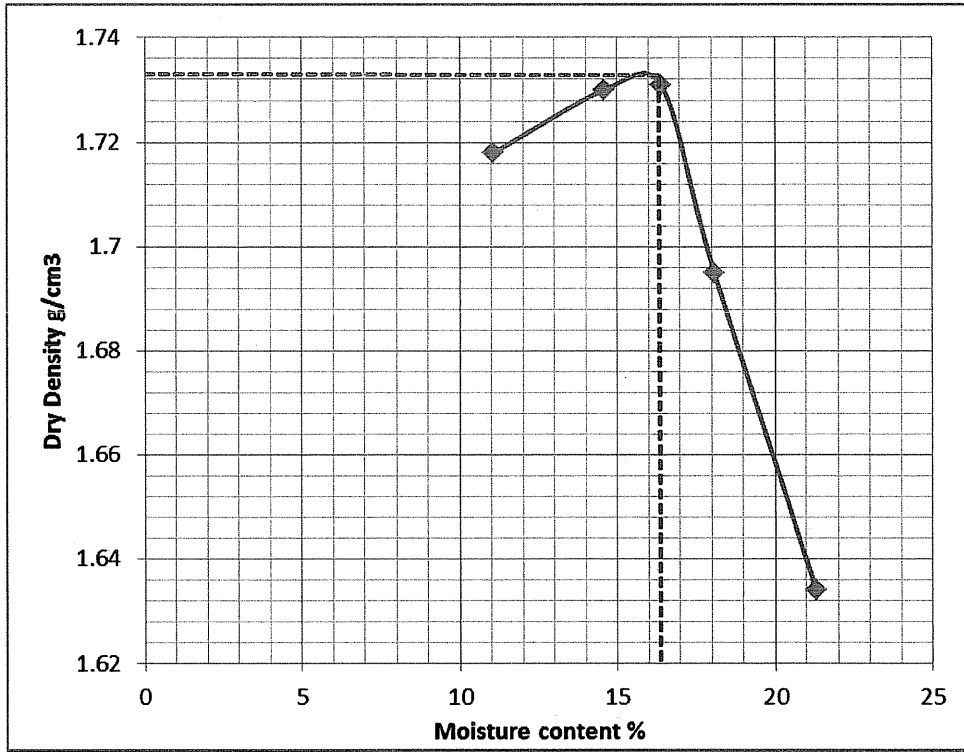
$Wc\% = \frac{W4-W5}{W5-W3}$  .....(6.2) : نسبة الرطوبة ( Wc% )

$$\gamma_{dry} = \frac{\gamma_{wet}}{(1+Wc)} \dots\dots\dots(6.3)$$

• كثافة التربة الجافة ( $\gamma_{dry}$ ) :

والحسابات مبينة في الجدول (1-6) .

بعد ذلك نقوم برسم العلاقة بين المحتوى المائي ( $Wc\%$ ) و الكثافة الجافة ( $\gamma_{dry}$ ) وتحديد نسبة الماء المثالية عند اكبر قيمة لكثافة التربة الجافة من خلال العلاقة كما في الشكل (2-6) .



الشكل (2-6) منحنى العلاقة بين المحتوى الرطوبي والكثافة الجافة

من خلال الشكل المبين أعلاه نستنتج أن :

نسبة الماء المثالية ( Optimum Water Content ) = 16.4%

الكثافة الجافة القصوى ( Maximum Dry Density ) = 1.731 g/cm³

2-6-4 اختبار نسبة تحمل كاليفورنيا (California Bearing Ration Test) <sup>٤</sup> :

وهو عبارة عن قياس الحمل اللازم لغرز إبرة ذات قطر معين وبسرعة معينة في عينة التربة عند قيم محددة للمحتوى المائي والكثافة، وحساب نسبة هذا الحمل أو الضغط إلى الحمل أو الضغط القياسي عند الغرز للإبرة مقدار 2.5 ملم أو 5 ملم ويعطي هذا الاختبار معلومات عن مدى انتفاخ التربة ومقدار القوة المفقودة للتربة عندما تكون التربة مشبعة بالماء ، كما تعطي نسبة التحمل لكاليفورنيا تصوراً عن تصرف التربة تحت الإسفلت (مواد الأساس) ، ويمكن عمل الاختبار في الحقل أو المعمل، ويوضح الجدول التالي بعض القيم لنسبة التحمل.

ويوضح الجدول التالي بعض قيم نسبة تحمل كاليفورنيا بناء على النظام الموحد (USC) ونظام الأشتو (AASHTO):

جدول رقم (2-6) يوضح بعض قيم نسبة التحمل (CBR) <sup>٥</sup>

نظام AASHTO	النظام الموحد USC	مجال الاستخدام	تصنيف المواد	نسبة التحمل (CBR)
A5 ,A6,A7	OH,CH,MH,OL	القاعدة الترابية	ضعيفة جدا	0-3
A4 , A5 A6,A7	OH,CH,MH,OL	القاعدة الترابية	ضعيفة	3-7
A2 , A4 A6,A7	OH,CH,MH,OL	تحت الأساس	مقبولة	7-20
A1b , A2 – 5, A3,A2-6	GC,SW,GM SM ,SP,GP	أساس و تحت الأساس	جيدة	20-50
A1a A2-4,A3	GW ,GM	أساس	ممتازة	أكبر من 50

والجدول التالي يبين المواصفات المطلوبة لنسبة تحمل كاليفورنيا لطبقات الطرق في فلسطين والأردن:

جدول (3-6) المواصفات المطلوبة لنسبة تحمل كاليفورنيا لطبقات الطرق في فلسطين والأردن <sup>٦</sup>

نسبة تحمل كاليفورنيا (%)	الطبقة
8 كحد أدنى	طبقة التأسيس (Sub grade)
40 كحد أدنى	أساس مساعد (Sub –base course)
80 كحد أدنى	أساس (Base course)

<sup>٤</sup> المرجع رقم (17)

<sup>٥</sup> المرجع رقم (17)

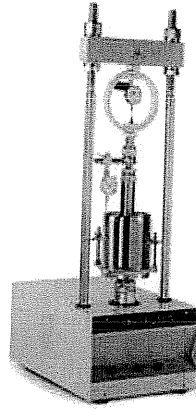
<sup>٦</sup> المرجع رقم (17)

وتستخدم القيم القياسية الموضحة في الجدول التالي لحساب نسبة التحمل:

جدول (4-6) حساب نسبة التحمل (CBR)<sup>v</sup>

مقدار الاختراق (مم)	وحدة الوزن القياسية (ميجا باسكال)
2.5	6.9
5.00	10.3
7.5	13.00
10	16.00
12.7	18.00

والشكل التالي يبين الجهاز المستخدم في إجراء هذه التجربة:



شكل (3-6) الجهاز المستخدم في تجربة (CBR).

تتم أهمية اختبار نسبة تحمل كاليفورنيا في أنه يُساعد في الحكم على قابلية عمل طبقة التربة كطبقة أساس أو أساس مساعد في الطريق وأيضاً يُساعد في تصميم سُمك رصفة الطريق (Pavement thickness)، وتوجد لهذا الغرض منحنيات خاصة.

ويمكن تلخيص مبدأ هذا الفحص كما يلي :

يتم غرز أداة قياسية أسطوانية الشكل (مكبس) في التربة وبسرعة محددة، ومن خلال العلاقة بين قوة الغرز أو مقاومة الغرز وقيمة الغرز (Load-Penetration relationship) (يمكن إيجاد قيمة نسبة تحمل كاليفورنيا (CBR) وتعرف قيمة نسبة تحمل كاليفورنيا بأنها النسبة بين الأحمال اللازمة لგრز المكبس الأسطواني (مساحته 3 إنش مربع) مسافة معينة داخل عينة مدموكة من التربة لها رطوبة وكثافة معينتين، وبين الأحمال القياسية اللازمة لგრز المكبس لنفس العمق في عينة قياسية من الأحجار المكسرة (Crushed stone)).



وبما أن قيمة تحمل كالفورنيا تلزم للتربة المدموكة، فإن الفحص في المختبر يجري على عينة التربة بعد إيصالها إلى نسبة الدمك المطلوبة، أي عندما تكون لها كثافة مشابهة لكثافة التربة المطلوبة بعد دمكها، وكذلك، عند نفس محتوى الرطوبة (محتوى الرطوبة المثالي). ولهذا، فإن فحص الدمك لعينة معينة من التربة يسبق فحص نسبة تحمل كالفورنيا لها، لأنه يعطي محتوى الرطوبة المثالي (Optimum Moisture) والكثافة الجافة القصوى (Maximum dry density) للتربة و يجب ملاحظة أنه عندما تكون نسبة التحمل عند اختراق 5 ملم أكبر من نسبة التحمل عند اختراق 2.5 ملم يجب إعادة الاختبار مرة أخرى

#### 1-2-6-4 الأدوات المستخدمة في التجربة :

لقد تم إجراء الاختبار تبعاً لمواصفات ( AASHTO T 193 ) .

- 1 قالب الدمك الأسطواني (Mold) بحجم 2125 سم<sup>3</sup>.
- 2- حلقة Collar وقاعدة Base Plate .
- 3- مطرقة الدمك المعدلة (Rammer) اليدوية بوزن 10 باوند.
- 4- آلة قياس الضغط مثبت عليها إبرة الاختراق ( Loading Machine ) بمعدل ضغط تقريباً 1.25 ملم/ث.
- 5- ميزان وفرن تجفيف.

#### 2-2-6-4 خطوات عمل الاختبار :

- تجهز حوالي 6 كيلو غرام من التربة المارة من منخل رقم 4 ونخلطها جيداً مع كمية الماء بنسبة 6% من وزن العينة.
- نأخذ عينات من التربة لتحديد المحتوى المائي.
- نحسب وزن القالب الأسطواني (Mold) بدون الحلقة والقاعدة.
- نربط القاعدة والحلقة المعدنية والأسطوانة مع القالب ثم نضع ورقة الترشيح.
- ندمك التربة حسب طريقة الدمك المعدلة التي تم إجراؤها في اختبار الدمك المعدل السابق وندمك العينة على 5 طبقات وكل طبقة تدمك 55 ضربة .
- نفصل الحلقة المعدنية عن القالب الأسطواني ثم نزل التربة الزائدة ليتساوى سطح التربة مع سطح القالب وفي حالة وجود فجوات نضيف تربة لسدها من نفس التربة.
- نفصل القاعدة والأسطوانة ثم نحسب وزن القالب الأسطواني مع التربة ، ومنه نحدد وزن وكثافة التربة.
- نضع ورقة ترشيح على القاعدة ثم أقلب العينة وأربط القالب مع القاعدة.
- ضع العينة في آلة قياس الضغط ثم نضع أوزاناً لا تزيد عن 4.5 كيلو جرام ونصقر مؤشر الضغط وكذلك مؤشر الاختراق.
- نقوم بزيادة قيمة الضغط والاختراق للعينة.
- بعد انتهاء الاختبار نستخرج عينة التربة ثم نأخذ عينات من الثلث الأول والوسط والأخير لتحديد المحتوى المائي للتربة المدموكة.
- نرسم منحني الضغط (كيلو باسكال) مع الاختراق (ملم) ثم نسجل مقدار الاختراق عند 2.5 ملم و5ملم ثم نحدد قيمة التحمل باستخدام المعادلة التالية:

$$\text{نسبة تحمل كالفورنيا (CBR)} = \frac{\text{مقدار الضغط في الاختبار}}{\text{مقدار الضغط القياسي}} \times 100\% \dots\dots\dots (6.4)$$

وفيما يلي جداول تبين النتائج التي توصلنا إليها خلال إجراء الاختبار :

### California Bearing Ration Test ( CBR)

Sample No.1

Date : Thursday 28.3.2013

Description of soil : طبقة الأرضية

Empty Mold weight = 7734 g

O.M.C = 6%

Mold with wet soil weight = 12396

Piston area = 19.35cm<sup>2</sup>

Mold volume = 2125 cm<sup>3</sup>

1 Diverge = 2.54kg

Wet Density = 2.194 g/cm<sup>3</sup>

Max.dry density = 2.069 g/cm<sup>3</sup>

Method of test : AASHTO T 193

### الجدول (5-6) نتائج اختبار (CBR)

Depth of penetration mm	Standard Resistance to penetration Kg/cm <sup>2</sup>	Dial Reading	Resist kg/ cm <sup>2</sup> = dial reading × 2.54/19.35	Correct Resist Kg/ cm <sup>2</sup>	CBR %
0.5		10	1.31		
1		17	2.23		
1.5		18	2.36		
2		22	2.89		
2.5	70.35	26	3.41	3.41	4.85
3		45	5.91		
3.5		49	6.43		
4		52	6.83		
4.5		56	7.35		
5	105.35	66	8.66	8.66	8.22
5.5		70	9.06		
6		73	9.58		
6.5		78	10.24		
7		83	10.90		
7.5		86	11.29		
8		90	11.81		

Tested by : Rami ideast-Rashed sarhan-Ahmad odeh

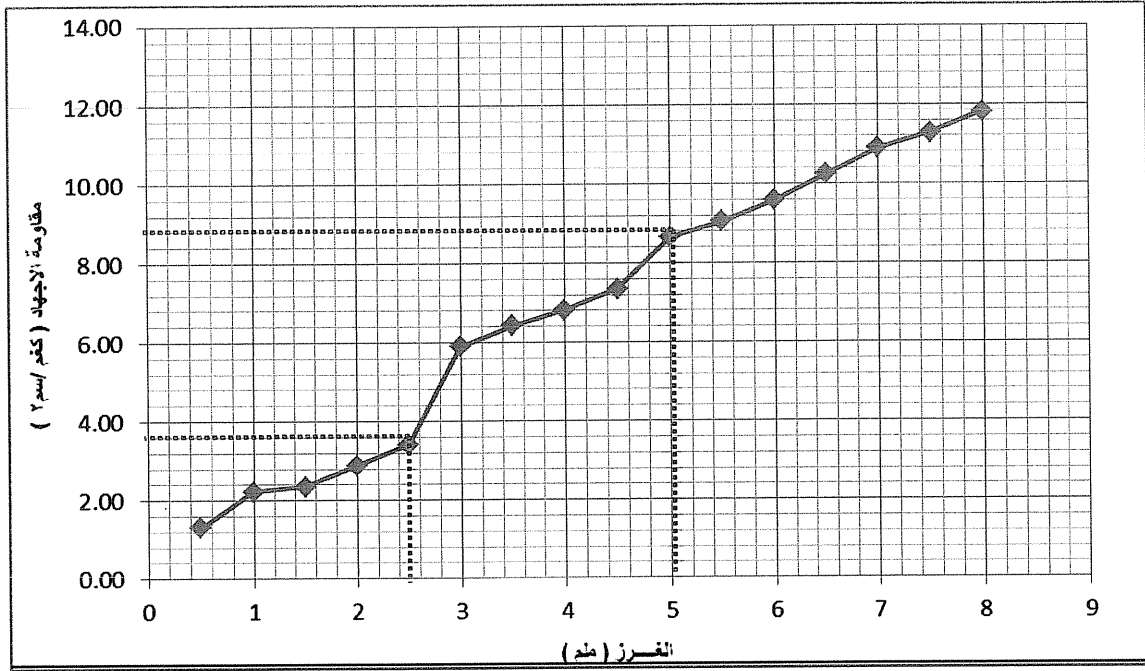
Supervisor: Eng. Fadi Maswadeh

بعد الحصول على النتائج المبينة في الجدول أعلاه نحسب قيمة CBR عند 2.5 ملم و 5 ملم ونأخذ القيمة الأكبر ونقارنها مع قوة كاليفورنيا ، حيث أن القيمة المعتمدة هي 8.22% عند غرز 5 ملم .

$$\text{CBR at 2.5 mm} = \frac{3.41}{70.35} \times 100\% = 4.85\%$$

$$\text{CBR at 5 mm} = \frac{8.66}{105.35} \times 100\% = 8.22\%$$

نقوم برسم أفضل منحنى بين قيم الغرز (ملم) ومقاومة الإجهاد (كغم/سم<sup>2</sup>) كما يوضحه الشكل (3-6) ونحدد قيمة مقاومة الإجهاد عند غرز 2.5 ملم و 5 ملم :



الشكل (4-6) منحنى العلاقة بين الإجهاد والغرز

بناء على جدول المواصفات (3-6) فإننا نستطيع تحديد صلاحية الطبقة التي أخذت منها العينة وكما يوضح الجدول فان قيمة (CBR) التي تساوي (8.22%) تقع ضمن المواصفة الأولى (8% كحد أدنى) ولذلك هي تعتبر طبقة تأسيس (Sub grade).

### 5-6 تصميم الرصفة المرنة ( Flexible Pavement Design )<sup>٨</sup> :

هناك عدة عوامل تؤثر على تصميم الرصفة حسب طريقة AASHTO وهي :

- حجم المرور ( Traffic Volume ) : ويتم تحويل أوزان المركبات إلى أحمال قياسية معادلة لحمل مقداره ( 80000 kn ) 18 kips على المحور المفرد ، وقد تم إجراء عدة دراسات وجداول من أجل تحويل أحمال المرور إلى أحمال قياسية مكافئة لحمل قياسي مقداره 18 kips .
- خصائص ومقاومة التربة والمواد المستخدمة في كل طبقة من طبقات التربة بالإضافة إلى طبقة ال sub grade .
- الأحوال الجوية التي تسود موقع الطريق .
- معامل الخدمة ( Serviceability Index ) : وهو معامل يحدد لنا أداء الرصفة وحالتها ، وتقدير مستعمل الطريق لها ، فهو الذي يحدد إن كانت حالة سطح الطريق مقبولة أم لا ، وهو يعتمد على الهدف من إنشاء الطريق واستعمالها .

### 5-6-1 حساب قيمة ( Equivalent Accumulated 18000 Single Axle Load ) (ESAL)<sup>٩</sup> :

عند تصميم أي طريق يجب أن تكون بيانات أحجام وأحمال المرور المتوقعة متوفرة لعملية التصميم الإنشائي للطريق وقد تم أخذ أحجام المرور الواقعة على طريق المشروع من الفصل السابق (حجم المرور).

- الحمل المكافئ لمحور مفرد:  
يعرف الحمل المكافئ لمحور مفرد على أنه حمل قياسي على محور مفرد يسبب أثراً في الرصف عند موضع محدد فيه مساوياً لما يسببه حمل المحور المعني في نفس الموضع المحدد.

• معامل حمل المحور المكافئ:  
المعامل المكافئ لحمل المحور لمركبة ما هو نسبة التأثير لكل مرة تمر فيها المركبة على رصف معين إلى التأثير الذي يحدثه مرور الحمل المحوري المفرد القياسي على نفس الرصف. ويتم التعبير عن عدد مرات تكرار الحمل الذي يؤدي إلى وصول الرصف لنهايته المقبولة بصلابة طبقة الرصف، ويتم التعبير عن صلابة طبقات الرصف بالرقم الإنشائي (SN) ويكون مستوى الخدمة النهائي (PT) للطرق الرئيسية (ذات المرور الثقيل) مساوياً (2.5) والطرق المحلية والثانوية (ذات المرور المتوسط) مساوياً (2) ، بينما القيمة الابتدائية لدليل مستوى حالة الرصف بعد الانتهاء من تنفيذ الرصف مباشرة تتراوح قيمتها بين (4.2- 4.5) تبعاً لجودة التنفيذ.

القيمة النهائية هي أقل مستوى حالة يسمح به في نهاية فترة التحليل وذلك قبل اللجوء لعمل أي نوع من أنواع الصيانة الجسيمة كالتغطية أو إعادة الإنشاء .

<sup>٨</sup> المرجع رقم (8)

<sup>٩</sup> المرجع رقم (8)

► PSI= Present Serviceability Index

وتتراوح قيمتها من ( 0-5 ) ، وتشتمل على الآتي:

Initial Serviceability Index (p<sub>i</sub>) : مستوى الخدمة الابتدائي

Terminal Serviceability Index (p<sub>t</sub>) : مستوى الخدمة النهائي

4.5 = P<sub>i</sub> للظروف الجيدة.

2.5 = P<sub>t</sub> للطرق الرئيسية (for major highway).

2 = P<sub>t</sub> للطريق متدني المستوى (for lower class highway).

$$\Delta PSI = p_i - p_t = 4.5 - 2.5 = 2 \dots\dots\dots(6.5)$$

حيث أن  $\Delta PSI$  : مقدار الفاقد في خدمة الشارع من وقت الرصف حتى وقت نهاية الخدمة.

أما المحور القياسي فمقداره (18 kips) وباستخدام قيم المعاملات المكافئة لأحمال المحاور التي تمر على الطريق خلال الفترة التصميمية وتبعاً لمعامل النمو وحجم المرور اليومي مصنفاً حسب نوع المركبات ونسبة مركبات النقل في الحارة التصميمية يتم حساب قيمة الحمل التصميمي المكافئ على الطريق من العلاقة التالية:

$$ESAL = f_d \times G_f \times AADT \times 365 \times N_i \times f_E \dots\dots\dots(6.6)$$

حيث أن :

ESAL= Equivalent Accumulated (18000 Ib)Single Axle Load.

f<sub>d</sub> = Design lane factor.

G<sub>f</sub> = Growth factor.

AAADT = First year annual average daily traffic.

N<sub>i</sub> = number of axles on each vehicle.

f<sub>E</sub> = load equivalency factor.

◀ ويتم الحصول على قيمة f<sub>d</sub> من الجدول (6-6) :

جدول (6-6) نسبة المركبات في المسرب الواحد Percentage Of Total Truck Traffic in Design Lane

Number Of Traffic Lanes ( Two Directions)	Percentage Truck in Design Lane (%)
2	50
4	45 (35-48)
6 or more	40 (25-48)

<sup>11</sup> المرجع رقم (11)

الطريق المراد تصميمها تحتوي على مسرب في كل اتجاه، وبالتالي فإن قيمة ( $f_p$ ) تكون المقابلة للرقم 2 من الجدول السابق أي (50%).

◀ أما قيمة ( $G_f$ ) فتتيم الحصول عليها من الجدول التالي:

جدول (7-6) معامل النمو ( $G_f$ )<sup>11</sup>

Design period years	Annual Growth Rate (%)							
	No. growth	2	4	5	6	7	8	10
1	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0
2	2.0	2.02	2.04	2.05	2.06	2.07	2.08	2.10
3	3.0	3.06	3.12	3.15	3.18	3.21	3.25	3.31
4	4.0	4.12	4.25	4.31	4.37	4.44	4.51	4.64
5	5.0	5.20	5.42	5.53	5.64	5.75	5.87	6.11
6	6.0	6.31	6.63	6.80	6.98	7.15	7.34	7.72
7	7.0	7.43	7.90	8.14	8.39	8.65	8.92	9.49
8	8.0	8.58	9.21	9.55	9.90	10.26	10.64	11.44
9	9.0	9.75	10.58	11.03	11.49	11.98	12.49	13.58
10	10.0	10.95	12.01	12.58	13.18	13.82	14.49	15.94
11	11.0	12.17	13.49	14.21	14.97	15.78	16.65	18.53
12	12.0	13.41	15.03	15.92	16.87	17.89	18.98	21.38
13	13.0	14.68	16.63	17.71	18.88	20.14	21.50	24.52
14	14.0	15.97	18.29	19.16	21.01	22.55	24.21	27.97
15	15.0	17.29	20.02	22.58	23.28	25.13	27.15	31.77
16	16.0	18.64	21.82	23.66	25.67	27.89	30.32	35.95
17	17.0	20.01	23.70	25.84	28.21	30.48	33.75	40.55
18	18.0	21.41	25.65	28.13	30.91	34.00	37.45	45.60
19	19.0	22.84	27.67	30.54	33.76	37.38	41.45	51.16
20	20.0	24.30	29.78	33.06	36.79	41.00	45.76	57.28
25	25.0	32.03	41.65	47.73	51.86	63.25	73.11	98.35
30	30.0	40.57	56.08	66.44	79.05	94.46	113.28	164.49
35	35.0	49.99	73.65	90.32	111.43	138.24	172.32	271.02

تم أخذ مدة التصميم المستقبلي 20 سنة ونسبة الزيادة المتوقعة في النمو (4%) وبالتالي فإن قيمة ( $G_f$ ) تكون مساوية (29.78%).

◀ بعد حساب قيمة ( $G_f$ ) يتم تحويل أوزان المركبات إلى أحمال قياسية، ويتم الحصول على الأحمال القياسية لأنواع المركبات من الجدول التالي:

<sup>11</sup> المرجع رقم (11)

جدول ( 8-6 ) تحويل أوزان المركبات إلى أحمال قياسية ( Load Equivalency factor )<sup>١٢</sup>

Gross Axle Load		Load Equivalency factor		Gross Axle Load		Load Equivalency factor	
KN	Ib	Single Axle	Tandem Axle	KN	Ib	Single Axle	Tandem Axle
4.45	1,000	0.00002		182.5	41,000	23.27	2.29
8.9	2,000	0.00018		187.0	42,000	25.64	2.51
13.35	3,000	0.00072		191.3	43,000	28.22	2.75
17.8	4,000	0.00209		195.7	44,000	31.00	3.00
22.25	5,000	0.00500		200.0	45,000	34.00	3.27
26.7	6,000	0.01043		204.5	46,000	37.24	3.55
31.15	7,000	0.01960		209.0	47,000	40.74	3.85
35.6	8,000	0.03430		213.5	48,000	44.50	4.17
40.0	9,000	0.0562		218.0	49,000	48.54	4.51
44.5	10,000	0.0877	0.00688	222.4	50,000	52.88	4.86
48.9	11,000	0.1311	0.01008	226.8	51,000		5.23
53.4	12,000	0.189	0.0144	231.3	52,000		5.63
57.8	13,000	0.264	0.0199	235.7	53,000		6.04
62.3	14,000	0.360	0.0270	240.2	54,000		6.47
66.7	15,000	0.478	0.0360	244.6	55,000		6.93
71.2	16,000	0.623	0.0472	249.0	56,000		7.41
75.6	17,000	0.796	0.0608	253.5	57,000		7.92
80.0	18,000	1.00	0.0773	258.0	58,000		8.45
84.5	19,000	1.24	0.0971	262.5	59,000		9.01
89.0	20,000	1.51	0.1206	267.0	60,000		9.59
93.4	21,000	1.83	0.148	271.3	61,000		10.20
97.8	22,000	2.18	0.180	275.8	62,000		10.84
102.3	23,000	2.58	0.217	280.2	63,000		11.52
106.8	24,000	3.03	0.260	284.5	64,000		12.22
111.2	25,000	3.53	0.308	289.0	65,000		12.96
115.6	26,000	4.09	0.364	293.5	66,000		13.73
120.0	27,000	4.71	0.426	298.0	67,000		14.54
124.5	28,000	5.39	0.495	302.5	68,000		15.38
129.0	29,000	6.14	0.572	307.0	69,000		16.26
133.5	30,000	6.97	0.658	311.5	70,000		17.19
138.0	31,000	7.88	0.753	316.0	71,000		18.15
142.3	32,000	8.88	0.857	320.0	72,000		19.16
146.8	33,000	9.98	0.971	325.0	73,000		20.22
151.2	34,000	11.18	1.095	329.0	74,000		21.32
155.7	35,000	12.5	1.23	333.5	75,000		22.47
160.0	36,000	13.93	1.38	338.0	76,000		23.66
164.5	37,000	15.50	1.53	342.5	77,000		24.91
169.0	38,000	12.20	1.70	347.0	78,000		26.22
173.5	39,000	19.06	1.89	351.5	79,000		27.58
178.0	40,000	21.08	2.08	365.0	80,000		28.99

<sup>١٢</sup> المرجع رقم (11)

◀ من الجدول السابق تم الحصول على معامل الحمل المكافئ (Load equivalency factor) بناء على أن الحمل الواقع على (Passenger car) مساوي 10 Kn/axle والحمل الواقع على (tow axle single unit trucks) مساوي 100Kn/axle والحمل الواقع على (three axle single unit trucks) مساوي 110 Kn/axle وبالتالي فإن قيم معامل الحمل المكافئ التي تم الحصول عليها من الجدول أعلاه كما يلي:

Load equivalency factor for Passenger car ( $f_E$ ) = 0.0003135

Load equivalency factor for tow axle single unit trucks ( $f_E$ ) = 0.1980889

Load equivalency factor for three axle single unit trucks ( $f_E$ ) = 0.29491

◀ قيمة AADT فتؤخذ من الفصل السابق (متوسط عدد المركبات الكلي لليوم الواحد) = 2064 مركبة / يوم.

◀ بعد ذلك نحسب نسبة حجم المرور لكل نوع من أنواع المركبات التي تؤثر على الطريق بالاعتماد على البيانات الموجودة في الفصل السابق في الجدول رقم ( 5-2 ) كما هو موضح في الجدول التالي :

الجدول (9-6) عدد ونسبة كل نوع من أنواع المركبات

اليوم	سيارات خاصة	شاحنات	باصات
السبت	70	2	0
الأحد	81	2	1
الاثنين	84	3	1
الثلاثاء	92	2	1
الأربعاء	83	1	1
الخميس	84	4	1
الجمعة	30	1	0
المجموع	524	15	5
معدل المركبات لكل ساعة	75	3	1
نسبة المركبات %	96%	3%	1%



◀ حساب قيمة ESAL :

(for passenger)

$$ESAL = 0.50 \times 29.78 \times 2064 \times 365 \times 0.96 \times 2 \times 0.0003135 = 6752.056$$

(for tow axle single unit trucks)

$$ESAL = 0.50 \times 29.78 \times 2064 \times 365 \times 0.01 \times 2 \times 0.1980889 = 44441.365$$

(for three axle single unit trucks)

$$ESAL = 0.50 \times 29.78 \times 2064 \times 365 \times 0.03 \times 3 \times 0.29491 = 297734.570$$

$$ESAL (total) = 348927.991 = 0.348928 \times 10^6$$

## 2-6-5 حساب سماكة طبقات الرصف ( الرصف المرن )<sup>١٢</sup> :

تعتبر عملية التصميم الإنشائي للطريق عبارة عن إيجاد سماكات طبقات الرصف لتتمكن من تحمل الأحمال المحورية للمركبات التي تسير على هذه الطرق ، والأنواع الرئيسية للرصف نوعان الأول هو الرصف الصلب وهو عبارة عن بلاطات خرسانية مسلحة توضع فوق سطح القاعدة الترابية أو طبقة تحت الأساس . والنوع الثاني الأكثر شيوعاً هو الرصف المرن ويتكون من عدة طبقات هي تحت الأساس والأساس الحجري أو الحصوي ثم طبقات الرصف الأسفلتية وهو النوع المستخدم في مشروعنا .

وهناك عدة عوامل تعتمد عليها عملية إيجاد سماكة الطبقات وهي :

### 1 - معامل الرجوعية (Mr):

يعتبر معامل الرجوعية مقياساً لمقاومة أي طبقة من طبقات القطاع الإنشائي للرصف والتي يمكن تحديدها بدءاً من طبقات تربة التأسيس فالأساس المساعد ثم الأساس فطبقات الرصف الإسفلتية ويتم إيجاد قيمة هذا المعامل عن طريق إجراء التجارب المخبرية المناسبة لكل طبقة وحسب نوع المواد المستخدمة في هذه الطبقات ، وعموماً في حالة عدم التمكن من إجراء مثل هذه التجارب يمكن تقدير قيمة تقديرية لهذه المعاملات بناء على نتائج اختبارات نسبة تحمل كاليفورنيا (CBR) والتي تعتبر من التجارب الشائعة في معظم معامل الطرق ، أما بالنسبة لتربة التأسيس تكون العلاقة بين معامل الرجوعية (Mr) ونسبة تحمل كاليفورنيا (CBR) كالآتي :

For CBR < 10

$$M_r (\text{lb/in}^2) = 1500 \text{ CBR} \dots\dots\dots(6.7)$$

For R ≥ 20

$$M_r (\text{lb/in}^2) = 1000 + 555 \times R \dots\dots\dots(6.8)$$

حيث أن R : معامل الموثوقية.

<sup>١٢</sup> المرجع رقم (8)

ومما يجب التنبيه له أن هذه العلاقة قابلة للتطبيق للتربة التي تقل نسبة تحمل كاليفورنيا عن 10% وفي حالة كون CBR (10%) فأكثر فيمكن تحديدها بدقة عن طريق إجراء تجربة معامل الرجوعية وبالنسبة لطبقات الأساس من المواد الحصوية فيمكن استخدام قيم معامل الرجوعية المقابلة لنسب تحمل كاليفورنيا المقابلة لها والمبينة في الجدول التالي:

جدول رقم (10-6) معامل الطبقة لطبقة الأساس الحصوية (a2) المقابل لمقدار نسبة تحمل كاليفورنيا للطبقة وكذلك معاملات الرجوعية (Mr)<sup>14</sup>

نسبة تحمل كاليفورنيا (CBR)	معامل قوة الأساس (a2)	Mr رطل / بوصة <sup>2</sup>
20	-	-
25	-	-
30	-	-
40	0.105	21000
55	0.120	25000
70	0.130	27000
100	0.140	30000

وبالنسبة لطبقات الرصف السطحية المكونة من الخلطات الإسفلتية يقدر معامل الرجوعية لها بناء على قيم الثبات لتجربة مارشال (Marshall) أو قيم التماسك في اختبار فييم (Hveem) لهذه الطبقات حسب ما هو مبين في الجدول التالي:

جدول (11-6) معامل طبقة الخلطة الإسفلتية (a1) المقابل لمعامل مرونة الطبقة الإسفلتية عند درجة حرارة 20C<sup>15</sup>

معامل المرونة رطل / بوصة <sup>2</sup>	ثبات مارشال رطل	معامل قوة الطبقة الإسفلتية a1	التماسك Hveem
125.000	500	0.22	80
150000	750	0.25	95
200000	975	0.30	120
250000	1200	0.33	130
300000	1400	0.36	155
350000	1600	0.39	175
400000	1900	0.42	190

2- القيمة النهائية والابتدائية لدليل مستوى حالة سطح الرصف :  
القيمة النهائية هي أقل مستوى حالة يسمح به في نهاية فترة التحليل وذلك قبل اللجوء لعمل أي نوع من أنواع الصيانة الجسيمة كالتغطية أو إعادة الإنشاء . وعادة فإن القيمة النهائية لدليل مستوى الحالة تؤخذ 2.5 للطرق الرئيسية وتؤخذ 2

<sup>14</sup> المرجع رقم (15)

<sup>15</sup> المرجع رقم (15)

للطرق المحلية والثانوية . بينما القيمة الابتدائية لدليل مستوى حالة الرصف بعد الانتهاء من تنفيذ الرصف مباشرة تتراوح قيمتها بين ( 4.5 - 4.2 ) تبعاً لجودة التنفيذ .

جدول رقم (6-12) قيم المعاملات  $m_2$  ,  $m_3$  للقدرة على التصريف من طبقتي تحت الأساس والأساس<sup>١٦</sup>

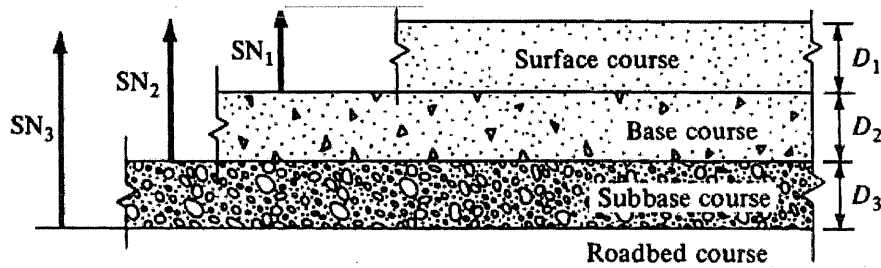
كفاءة التصريف	مناطق صحراوية	المناطق الزراعية
جيدة	1.15 – 1.25	1.0
ضعيفة	0.80 – 1.05	0.60

3- الرقم الإنشائي (SN) (Structural Number)<sup>١٧</sup> :

وهو عبارة عن رقم دليلي ناتج من تحليل المرور وترتبة التأسيس والقدرة على تصريف المياه من الطبقات والذي يمكن تحويله إلى سمك الطبقات المختلفة لطبقات الرصف المرن عن طريق استخدام معاملات الطبقات والتي تعتمد على أنواع المواد المستخدمة في طبقات الرصف المختلفة ومعامل الطبقة يعرف برمز  $a_1$  ,  $a_2$  ,  $a_3$  لطبقات السطح والأساس وتحت الأساس على الترتيب وهو عبارة عن العلاقة بين الرقم الإنشائي للرصف وسمك الطبقة بالبوصة وهو يمثل القدرة النسبية للمادة المستخدمة في كل طبقة من طبقات الرصف والتي تشارك في القوة الإنشائية لقطاع الرصف ككل ويتم توزيع الرقم الإنشائي (SN) كالاتي :

$$SN = a_1 D_1 + a_2 m_2 D_2 + a_3 m_3 D_3 \dots \dots \dots (6.9)$$

والشكل التالي يوضح هذه العناصر :



الشكل رقم (6-6) سماكات طبقات الرصف والرقم الإنشائي لكل طبقة<sup>١٨</sup>

حيث أن :

- SN : الرقم الإنشائي .
- $a_1, a_2, a_3$  : معامل طبقة السطح والأساس وتحت الأساس على التوالي.
- $D_1, D_2, D_3$  : سمك طبقة السطح والأساس وتحت الأساس على التوالي.
- $m_2, m_3$  : معاملات تصريف المياه من طبقتي الأساس وتحت الأساس.

<sup>١٦</sup> المرجع رقم (18)

<sup>١٧</sup> المرجع رقم (18)

<sup>١٨</sup> المرجع رقم (15)

## 4 - موثوقية تصميم الرصفة المرنة (Reliability) :

يرمز لها بالرمز R أي (Reliability) وهي التي تحدد مستويات الضمان لمقاطع الطريق المصممة لبقائها على قيد الحياة خلال الفترة التصميمية والجدول التالي يوضح مستويات الموثوقية لأنواع مختلفة من الطرق:

جدول (13-6) مدى الموثوقية في تصميم الرصفة المرنة تبعا للتصنيف الوظيفي للطريق<sup>١٩</sup>

Functional Classification	Recommended Level of Reliability	
	Urban	Rural
Interstate and Other Freeways	85 - 99.9	80 - 99.9
Principal Arterials	80 - 99	75 - 95
Collectors	80 - 95	75 - 95
Local	50 - 80	50 - 80

على اعتبار ان طريق التصميم طريق تجميعي وبالتالي فان مستوى الموثوقية مساوي 95%.

والجدول التالي يوضح الانحراف المعياري (ZR) في قيم الموثوقية لتصميم الرصفة المرنة :

جدول ( 14-6 ) قيم ZR بالرجوع لمقدار الموثوقية<sup>٢٠</sup>

Reliability (R%)	standard normal deviation (ZR)
50	0
60	-0.253
70	-0.524
75	-0.674
80	-0.841
85	-1.037
90	-1.282
91	-1.34
92	-1.405
93	-1.476
94	-1.555
95	-1.645
96	-1.751
97	-1.881
98	-2.054
99	-2.327
99.9	-3.09
99.99	-3.75

<sup>١٩</sup> المرجع رقم (8)  
<sup>٢٠</sup> المرجع رقم (8)

وبأخذ مقدار الثقة 95%، فإن قيمة (ZR) تساوي 1.645-.

5- الانحراف المعياري العام (Estimated overall standard deviation):

وبعود إلى التباين في توقعات حركة المرور والاختلاف في أداء رصفة الطريق خلال فترة تجهيز التصميم ويتم الحصول عليها من الجدول التالي:

جدول (15-6) الانحراف المعياري حسب نوع الطريق<sup>٢١</sup>

نوع الطريق	S <sub>o</sub>
طريق مرنة (Flexible pavement)	0.4-0.5
طريق صلبة (Rigid Pavement)	0.3-0.4

وبما أن الطريق مرنة، تم اعتبار قيمة الانحراف المعياري مساوية (0.5).

◀ تحديد قيمة (SN) :

يتم الحصول على قيمة SN من خلال الشكل رقم (5-6) ، ولذلك يجب تحديد العناصر التالية :

- قيم العناصر اللازمة لتحديد SN لطبقة التأسيس :

- معامل الرجوعية للتربة Mr (Soil Resilient Modulus) : حيث أن قيمة CBR أقل من 10% لعينة التربة التي أجرينا عليها الاختبار (8.22%) فإن قيمة Mr حسب العلاقة (6.7) هي :

$$Mr = 1500 \times 8.22 = 12330 \text{ Ib/in}^2$$

- الحمل الكلي الناتج عن المركبات ESAL الذي تم حسابه سابقا

$$ESAL \text{ (total)} = 0.348928 \times 10^6$$

- معامل الموثوقية (R) كما يتبين من الجدول رقم (13-6) :

$$R = 95\%$$

- مقدار الفقدان في الخدمة ( $\Delta PSI$ ) وهي حسب العلاقة (6.5) :

$$\Delta PSI = p_i - p_t = 4.5 - 2.5 = 2$$

- الانحراف المعياري (S<sub>o</sub>) وهو كما يتبين من الجدول رقم (15-6) :

$$S_o = 0.50$$

- قيم العناصر اللازمة لتحديد SN لطبقة الأساس :

أما بالنسبة لطبقة الأساس فإن قيمة CBR تفرض (80%) حيث أننا سوف نصمم طبقة الأساس على أساس هذه القيمة.

<sup>٢١</sup> المرجع رقم (11)

- بالاعتماد على الجدول رقم (10-6) نقوم بإيجاد قيمة Mr من خلال النسبة والتناسب (Interpolation).

حيث أن :

$$Mr @ 70 = 27000$$

$$Mr @ 80 = ?$$

$$Mr @ 100 = 30000$$

فان قيمة Mr لطبقة الأساس عند CBR تساوي 80 هي 28000 Psi

- $ESAL = 0.348928 \times 10^6$

- $S_o = 0.50$

- $R = 95\%$

- $\Delta PSI = 2$

- تحديد قيمة SN للإسفلت :

قيمة Mr للإسفلت ممكن تحديدها من خلال العلاقة بين معامل طبقة الإسفلت (a1) و (Mr) للإسفلت عند درجة حرارة 68°F .

قيمة a1 كما يتبين من الجدول رقم (16-6) التالي :

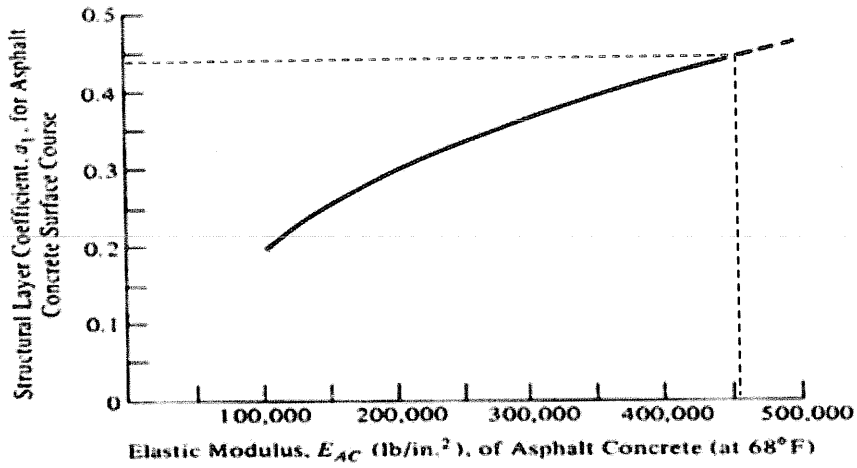
الجدول (16-6) معامل الطبقة (layer coefficient) للإسفلت<sup>٢٢</sup>

Case of Pavement	a <sub>1</sub> suggested
Road mix ( low stability)	0.20
Plant mix (high stability)	0.44
Sand Asphalt	0.40

نوع الرصفة في مشروعنا ((Plant mix (high stability)) لذلك فان قيمة a1 تساوي 0.44.

وبالاعتماد على المنحنى في الشكل رقم (6-6) نحدد قيمة Mr للإسفلت .

<sup>٢٢</sup> المرجع رقم (11)

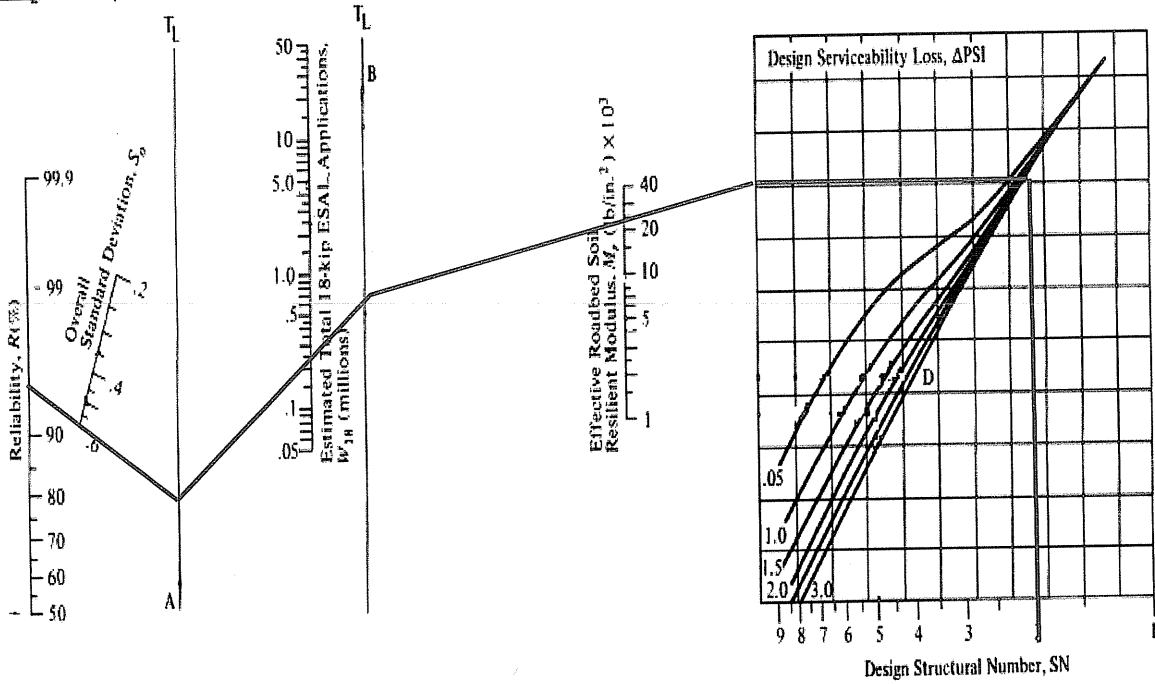


الشكل رقم (7-6) منحنى العلاقة بين معامل الرجوعية ( $M_r$ ) ومعامل طبقة الإسفلت (a1) <sup>٢٢</sup>

حيث أن  $M_r$  للإسفلت تساوي  $450000 \text{ lb/in}^2$ .

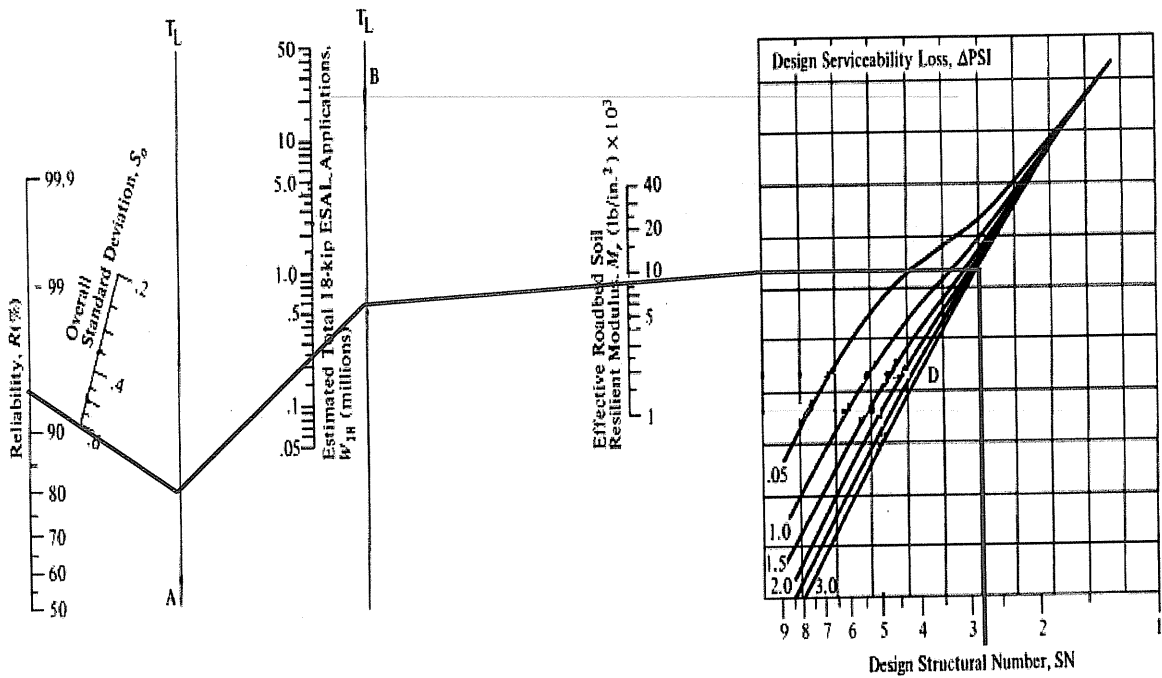
بعد تحديد هذه العناصر نقوم بتعيين قيمة  $SN_1$  و  $SN_2$  على الشكل رقم (8-6-1,2) كما يلي :

- نحدد قيمة  $R$  على محور  $R$  من جهة اليسار .
- نمد خطاً من قيمة  $R$  باتجاه محور  $S_0$  عند قيمة  $S_0$  .
- ثم نمد خطاً باتجاه محور  $ESAL$  عند القيمة المحسوبة وبعدها نكمل الخط باتجاه محور  $M_r$  عند القيمة المحددة .
- نمد الخط من  $M_r$  بنفس الاتجاه مباشرة إلى منحنى العلاقة بين ( $SN$ ،  $\Delta PSI$ ) ليتقاطع المحور العمودي ثم نمد خطاً أفقياً ليتقاطع مع منحنى  $\Delta PSI$  ، ثم نوصل الخط عمودياً ليتقاطع مع محور  $SN$  ونكون قد حددنا قيمة  $SN$  .



الشكل (8-6-1) مخطط تصميم الرصفات المرنة (SN1)

قيمة SN1 تساوي 1.85 لطبقة الأساس .



الشكل (8-6-2) مخطط تصميم الرصفات المرنة (SN2)



من خلال الشكل يتضح لنا أن قيمة SN2 تساوي 2.65 لطبقة التأسيس.

◀ حساب سماكة الطبقات :

أولا نحدد قيمة كل من معاملات الطبقات (a1,a2,a3) و (m1,m2) ، بالاعتماد على الجداول التالية :

جدول (17-6) معامل الطبقة (layer coefficient) للبسكورس<sup>٢٥</sup>

Case of base course	a <sub>2</sub> suggested
sandy gravel	0.07
Crushed stone	0.14
Cement- treated (650psi or more)	0.23
Cement- treated (400-650psi)	0.20
Cement- treated (400psi or less)	0.15
Coarse- graded bituminous-treated	0.34
Sand asphalt	0.30
Lime -treated	0.15-0.30

جدول (18-6) معامل الطبقة (layer coefficient) Sub base<sup>٢٦</sup>

Case of base course	a <sub>3</sub> suggested
Sandy gravel	0.11
Sandy clay	0.05-0.10

حيث أن قيمة a1,a2,a3 على التوالي هي 0.11 , 0.14 , 0.44 ، اما قيم m2,m3 فهي تحدد من الجدول التالي :

الجدول(19-6) معامل جودة تصريف المياه عن سطح الطريق (mi)<sup>٢٧</sup>

percent of time pavement structure is exposed to moisture levels approaching saturation				
quality of drainage	less than 1 percent	1-5 percent	5-25 percent	greater than 25 percent
excellent	1.40-1.35	1.35-1.30	1.30-1.20	1.2
good	1.35-1.25	1.25-1.15	1.15-1.00	1
fair	1.25-1.15	1.15-1.05	1.00-0.80	0.8
poor	1.15-1.05	1.05-0.80	0.80-0.60	0.6
very poor	1.05-0.95	0.95-0.75	0.75-0.40	0.4

<sup>٢٥</sup> المرجع رقم (11)  
<sup>٢٦</sup> المرجع رقم (11)  
<sup>٢٧</sup> المرجع رقم (11)

وبما أن نسبة تصريف المياه في منطقة المشروع تقريبا 40% وبشكل مقبول فإن قيمة  $m_2, m_3$  هي 0.8

$$D_1 = \frac{SN_1}{a_1}$$

$$D_1 = \frac{1.85}{0.44} = 4.2 \approx 4 \text{ in}$$

$$SN_1 = a_1 D_1 = 0.44 \times 4 = 1.76$$

$$D_2 = \frac{SN_2 - SN_1}{a_2 m} = \frac{2.65 - 1.76}{0.14 \times 0.8} = 7.9 \approx 8 \text{ in}$$

$$SN_2 = SN_1 + a_2 m D_2 = 1.76 + 0.14 \times 0.8 \times 8 = 2.66 \text{ ok.}$$

والجدول التالي يبين النتائج التي حصلنا عليها :

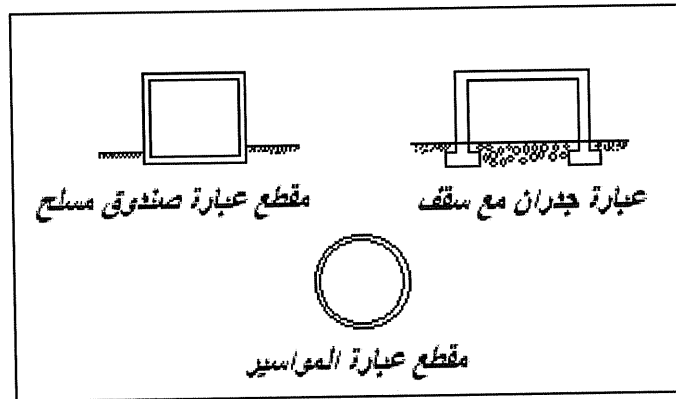
الجدول رقم (6-20) سماكة طبقات الرصف

سك الطبقة (cm)	سك الطبقة (in)	نوع الطبقة
10	4	الإسفلت
20	8	الأساس

## 6-6 عبارات تصريف المياه ( Culverts Drainage )

إن كميات المياه هي التي تقرر بوجه عام حجم ونوع العبارة اللازمة، ويمكن أن يكون لدينا في بعض المواقع حرية الاختيار بين عبارات المواسير الخرسانية والصناديق، وهنا يميل البعض إلى اختيار المواسير الخرسانية لما لها من فوائد ومميزات مثل:

- من الممكن صب المواسير في مكان مناسب تتوفر فيه المواد والظروف الجيدة للعمل مثل التحكم في درجة الحرارة وتقلبات الطقس، ومن هذا المكان يتم نقل المواسير إلى موقع تركيبها، أما في حالة الصندوق فإنه لا بد من نقل المواد إلى الموقع (موقع تراكيبها) والعمل هناك، فقد يتعطل العمل نتيجة الأمطار أو ظروف أخرى، في حين لن يتعطل العمل في حالة عبارات المواسير الخرسانية.
  - إذا كان ارتفاع الردم في الطريق قليلاً فإنه يصعب بناء عبارة الصناديق ويصبح من الأنسب وضع عبارة المواسير الخرسانية.
  - قد تكون الفتحة المطلوبة صغيره جداً لا تحتاج لأكثر من عبارة المواسير.
  - من الممكن وضع عبارة المواسير بشكل مؤقت وتغيير مكانها ونقلها والاستفادة منها في مواقع أخرى.
- ويبين الشكل (9-6) مقاطع من أنواع العبارات.



الشكل (9-6) مقطع لأنواع العبارات<sup>28</sup>

## 6-6-1 بناء العبارة :

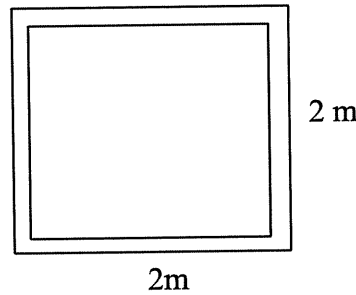
في العادة يتم بناء العبارة قبل المباشرة في إنشاء الطريق، بحيث يتم وضع العبارة في المكان الصحيح وفي نفس اتجاه مجرى الماء ولو أدى ذلك لجعلها غير متعامدة مع الطريق وبالتالي يؤدي إلى زيادة طولها وارتفاع تكاليفها، كما يجب أن نؤمن لها الميول والطول المناسبين.

يعتمد طول العبارة على عرض جسم الطريق وميوله الجانبية، كما يعتمد على انحدار العبارة والزاوية التي تصنعها مع محور الطريق، لهذا فإن العبارات على الطريق الواحد تختلف أطوالها تبعاً لهذه الظروف، يجب أن يزيد طول العبارة عن طول سطح الطريق، وفي بعض الأحيان يكون طول العبارة ضعف طول سطح الطريق.

يجب أن تكون العبارة قوية تتحمل ثقل السيارات والردم الذي فوقها، وهنا يجب العلم أنه كلما انخفض مستوى ظهر العبارة عن سطح الطريق، توزع ضغط السيارة على مساحة أوسع، وتمكنت العبارة من تحمل المزيد من الثقل عليها، لهذا السبب يجب أن يكون مستوى ظهر عبارة المواسير تحت مستوى سطح الطريق بما لا يقل عن (0.70-0.75m)، بعكس عبارة الصناديق التي تستطيع أن تتحمل أثقال السيارات مباشرة خاصة إذا لم يتواجد فوقها الطمم الترابي.

وبالنسبة للطريق الذي نعمل على إعادة تأهيله، رأينا من المناسب أن يتم وضع عبارة على طول الطريق، وتم هذا الاختيار بناءً على الميول الرأسية للطريق، حتى يكون تصريف المياه السطحية بصوره سليمة وفعالة، حيث يتم تصريف هذه المياه من خلال العبارة إلى الوادي المجاور للطريق، حيث يمكن الاستفادة من هذه المياه من الناحية الزراعية وري المزروعات والأرض هناك، وكما ذكرنا في فصل المقدمة أن المنطقة المجاورة والقريبة تعتبر أرضاً زراعية، لذلك يمكن الاستفادة من المياه التي تم تصريفه من خلال الأفنية الجانبية للطريق والعبارة في ري هذه الأراضي.

فالعبارة تقع على المحطة (0+675) وهي أخفض نقطة على طول الشارع ومنسوبها (906.5 م)، حيث من المتوقع إن كمية المياه المتدفقة إليها ستكون كبيرة نوعاً ما، لذلك سنحتاج إلى عبارة صندوق في هذه المنطقة. والشكل التالي يبين مقطع العبارة المستخدمة في الطريق



الشكل (6-10) مقطع عبارة صندوق صندوق مسلح

أما النواحي التصميمية لهذه العبارات، من حيث الأقطار والأبعاد والتسليح والأمور الإنشائية الأخرى فهي متروكة للمهندس الإنشائي الذي يقوم بهذه المهمة.

6-6-2 تهيئة أرض العبارة<sup>29</sup> :

يجب عمل انحدار مناسب في أرضية بحيث لا يقل عن (1%)، وذلك لضمان تصريف الماء وعدم ترسب المواد بداخلها، ويمكن زيادة هذا الميل إلى (2%-3%)، إذا كانت الأرض بطبيعتها منحدرية، أما إذا زادت حدة الانحدار لدرجة زيادة سرعة التدفق، فإنه لا بد من تخفيض هذا الانحدار وذلك بحفر الجزء العلوي من الأرض وردم الجزء السفلي، بحيث يرتفع مخرج العبارة، ويجب عمل أرضية من مدة خرسانية مسلحة أو عادية على شكل درج حتى نضمن انسياب الماء بشكل تدريجي، وحتى لا تحدث إنجرافات إذا سقط الماء من سطح عال.

## 6-6-3 أجنحة العبارة :

يجب بناء أجنحة وأرضية عند مدخل ومخرج العبارة من خرسانة مسلحة أو عادية أو من حجر، حيث يرتبط الجناح مع جدران العبارة في حالة وجودها، أما في حالة عبارة المواسير فيتم عمل رأسية حول فتحة العبارة حيث يرتبط الجناح بهذه الرأسية.

إن الأجنحة تحافظ على الطريق من التآكل بفعل الماء، حيث تقو الأجنحة بتوجيه الماء إلى العبارة بدلا من توجيهه نحو جوانبها مما يؤدي إلى تخريبها، وعند المخرج تعمل الجنحة كمبر انتقالي من العبارة إلى مجرى الماء، حيث يقوم الجناح والأرضية بحماية الطريق من الماء حتى لا تتسرب إلى جسم الطريق أو تقو بجرف الأرضية والتسبب في انهيار الطريق. كما أن الأجنحة توقف انهيار جسم الطريق وتساعد على التقليل من طول العبارة مع بقاء عرض سطح الطريق ثابتا.

حساب الكميات

7

## 1-7 كميات الحفر والردم (Cut &amp; Fill Volumes):

الجدول (1-7) حساب كميات الحفر

Station	Cut Area (Sq.M.)	Cut Volume (Cu.M.)	Cum. Cut Vol. (Cu.M.)
0+020.00	4.66	0	0
0+040.00	5.15	97.8	97.8
0+060.00	4.17	90.47	188.27
0+080.00	6.59	103.08	291.35
0+100.00	5.06	116.5	407.84
0+120.00	3.5	86.08	493.92
0+140.00	5.78	93.49	587.41
0+160.00	9.2	151.23	738.64
0+180.00	4	133.2	871.84
0+200.00	5.84	99.21	971.05
0+220.00	7.73	136.19	1,107.24
0+240.00	4.04	117.91	1,225.15
0+260.00	5.74	97.88	1,323.03
0+280.00	4.72	104.67	1,427.70
0+300.00	4.14	88.62	1,516.32
0+320.00	5.54	96.7	1,613.02
0+340.00	3.22	87.41	1,700.43
0+360.00	6.65	98.88	1,799.31
0+380.00	4.01	106.71	1,906.02
0+400.00	7.4	114.1	2,020.12
0+420.00	5.14	125.45	2,145.57
0+440.00	4.91	100.53	2,246.10
0+460.00	14.69	195.98	2,442.08
0+480.00	9.75	240.58	2,682.66
0+500.00	6.82	157.25	2,839.91
0+520.00	8.84	148.56	2,988.47
0+540.00	15.47	242.29	3,230.76
0+560.00	3.25	187.19	3,417.94
0+580.00	4.98	85.66	3,503.61
0+600.00	5.1	111.3	3,614.90
0+620.00	4.05	91.46	3,706.36
0+640.00	4.25	88.38	3,794.74
0+660.00	2.56	72.17	3,866.92
0+680.00	4.08	70.66	3,937.57
0+700.00	6.22	103.06	4,040.63
0+720.00	11	172.2	4,212.83
0+740.00	4.96	159.58	4,372.41

0+760.00	10.26	152.22	4,524.63
0+780.00	5.57	158.29	4,682.92
0+800.00	7.1	126.71	4,809.63
0+820.00	15.78	228.84	5,038.48
0+840.00	9.18	249.58	5,288.06
0+860.00	11.58	203.44	5,491.50
0+880.00	4.48	159.12	5,650.62
0+900.00	5.71	101.85	5,752.47
0+920.00	4.1	98.1	5,850.58
0+940.00	9.21	133.08	5,983.66
0+960.00	5.84	150.44	6,134.10
0+980.00	5.69	108.44	6,242.54
1+000.00	4.79	98.06	6,340.60
1+020.00	0	46.22	6,386.81

الجدول (2-7) حساب كميات الردم

Station	Fill Area (Sq.M.)	Fill Volume (Cu.M.)	Cum. Fill Vol. (Cu.M.)
0+020.00	0	0	0
0+040.00	0	0	0
0+060.00	0	0	0
0+080.00	4.52	48.23	48.23
0+100.00	1.9	64.2	112.43
0+120.00	2.04	39	151.43
0+140.00	1.13	31.32	182.75
0+160.00	0.47	15.84	198.59
0+180.00	0.81	12.68	211.27
0+200.00	1.11	19.01	230.27
0+220.00	0.04	11.36	241.63
0+240.00	0.13	1.61	243.24
0+260.00	0	1.26	244.51
0+280.00	0.03	0.3	244.81
0+300.00	0	0.3	245.1



0+320.00	0	0	245.1
0+340.00	0.08	0.82	245.93
0+360.00	0	0.82	246.75
0+380.00	0	0	246.75
0+400.00	2.67	26.74	273.49
0+420.00	0.57	32.42	305.91
0+440.00	3.37	39.4	345.31
0+460.00	0	33.72	379.03
0+480.00	0.52	5.34	384.37
0+500.00	3.93	47.35	431.72
0+520.00	2.83	71.92	503.64
0+540.00	0	28.65	532.29
0+560.00	5.48	54.8	587.1
0+580.00	4.21	92.02	679.12
0+600.00	0	34.91	714.03
0+620.00	6.38	65.3	779.33
0+640.00	6.4	115.95	895.28
0+660.00	3.13	86.12	981.39
0+680.00	3.19	56.53	1,037.92
0+700.00	3.7	68.89	1,106.82
0+720.00	0.53	42.31	1,149.13
0+740.00	7.48	80.09	1,229.23
0+760.00	9.28	167.52	1,396.75
0+780.00	12.88	221.56	1,618.31
0+800.00	3.48	163.63	1,781.94
0+820.00	15.25	187.33	1,969.27
0+840.00	16.14	313.87	2,283.14
0+860.00	8.55	252.83	2,535.97
0+880.00	0.2	88.52	2,624.49
0+900.00	0.66	8.61	2,633.10
0+920.00	8.65	93.1	2,726.20
0+940.00	3.86	125.07	2,851.27
0+960.00	1.63	54.96	2,906.23
0+980.00	0.58	24.47	2,930.71
1+000.00	0.94	17.18	2,947.89
1+020.00	0	10.15	2,958.04

الجدول (3-7) صافي كميات الحفر بعد الردم

Station	Cum. Net Vol. (Cu.M.)
0+020.00	0
0+040.00	97.8
0+060.00	188.27
0+080.00	243.12
0+100.00	295.41
0+120.00	342.49
0+140.00	404.66
0+160.00	540.05
0+180.00	660.58
0+200.00	740.78
0+220.00	865.61
0+240.00	981.91
0+260.00	1,078.52
0+280.00	1,182.90
0+300.00	1,271.22
0+320.00	1,367.92
0+340.00	1,454.50
0+360.00	1,552.56
0+380.00	1,659.27
0+400.00	1,746.63
0+420.00	1,839.65
0+440.00	1,900.79
0+460.00	2,063.06
0+480.00	2,298.30
0+500.00	2,408.19
0+520.00	2,484.82
0+540.00	2,698.46
0+560.00	2,830.84
0+580.00	2,824.48
0+600.00	2,900.87
0+620.00	2,927.03
0+640.00	2,899.47
0+660.00	2,885.52
0+680.00	2,899.65
0+700.00	2,933.81
0+720.00	3,063.69
0+740.00	3,143.19

0+760.00	3,127.88
0+780.00	3,064.61
0+800.00	3,027.70
0+820.00	3,069.21
0+840.00	3,004.92
0+860.00	2,955.53
0+880.00	3,026.13
0+900.00	3,119.37
0+920.00	3,124.38
0+940.00	3,132.39
0+960.00	3,227.87
0+980.00	3,311.83
1+000.00	3,392.71
1+020.00	3,428.77

حسابات كميات الحفر والردم النهائية للمشروع

الحجم الكلي للحفر =  $6386.81 * 1.1$  (حيث معامل الانتفاخ للتربة)  
= 7025.45 متر مكعب

الحجم الكلي للردم =  $2958.04 * 1.1$   
= 3253.85 متر مكعب

## 2-7 كميات طبقة الاساس (Base Course Volumes) :

كمية طبقة الاساس كما تم الحصول عليها من برنامج Civil 3D = 2273.04 م<sup>3</sup> (١)

## 3-7 كميات طبقة الاسفلت (Asphalt Volumes) :

كمية طبقة الاسفلت كما تم الحصول عليها من برنامج Civil 3D = 1136.52 م<sup>3</sup> (٢)

## 4-7 كميات الجبهه (Curbstone Volumes) :

كمية الجبهه كما تم الحصول عليها من برنامج Civil 3D = 109 م<sup>3</sup> (٣)  
حيث ان ابعاد القطعة هو 0.2 x 0.3 x 1

١ الملحق رقم (7)  
٢ الملحق رقم (7)  
٣ الملحق رقم (7)

التكلفة والعطاء

8

## 1-8 التكلفة :

يعد موضوع التكلفة والعطاء بالغ الأهمية ، لتأثيره على تنفيذ المشاريع الهندسية حيث ان هدفه الاساسي هو وضع القواعد التعاقدية وتقويم الاعمال الهندسية وفقا لهذه القواعد ، الأمر الذي يساعد كثيرا على إنجاز تنفيذ المشاريع الهندسية ضمن المدة والكلفة والجودة المطلوبة والابتعاد عن المنازعات والخلافات بين أطراف العقد.

حيث أنه من الضروري معرفة مقدار التكلفة لأي مشروع وذلك لان التكلفة تعتبر مهمة للتعرف على المبلغ المطلوب لتنفيذ هذا المشروع وكذلك تزويد الجانب الممول بكافة التكاليف الواجب تغطيتها للمشروع ، وفي هذا الفصل سوف يتم حساب تكلفة كل طبقة من طبقات الرصف على طول الطريق كما ويتم حساب تكلفة المواد والعناصر الانشائية للطريق.

## 2-8 التكلفة الكلية للمشروع :

لحساب تكلفة طبقة الإسفلت والاساس تم اعتماد الأسعار الموجودة في بلدية الخليل وهي أسعار العطاءات التي جاري تنفيذها في مشاريع مشابهة في بلدية الخليل ، حيث أن سعر المتر المربع من الإسفلت المشغول = \$ 12.1 والمتر المربع من طبقة الاساس المطلوبة للمشروع حسب شركة العسيلي للمقاولات = \$ 5.3

$$\begin{aligned} \text{- تكلفة الإسفلت} &= \text{مساحة الإسفلت} \times \$ 12.1 \\ &= 11365.2 \times 12.1 = \$ 137518.92 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{- تكلفة طبقة الاساس} &= (\text{مساحة الإسفلت} + \text{مساحة الجزيرة الوسطية} + \text{مساحة الارصفة}) \times \$ 5.3 \\ &= 11365.2 \times 5.3 = \$ 60235.56 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{- تكلفة الجبه} &= \text{طول الجبه} \times \text{سعر المتر} \\ &= 1816.77 \times 23.4 = \\ &= \$ 42512.418 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{- تكلفة الدهان} &= \text{طول خط الدهان} \times \text{سعر المتر} \\ &= 2100 \times 1 = \\ &= \$ 2100 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{- تكلفة الاشارات} &= \text{عدد الاشارات} \times \text{سعر الوحدة} \\ &= 8 \times 100 = \\ &= \$ 800 \end{aligned}$$

**التكلفة المستقبلية لصيانة الطريق :** بعد الرجوع الى بلدية الخليل لمعرفة التكلفة لصيانة المتر المربع من الإسفلت مع الأدوات والأيدي العاملة كانت هذه القيمة \$ 17

$$\begin{aligned} \text{- التكلفة الكلية للصيانة} &= \text{مساحة الإسفلت} \times \text{سعر صيانة المتر المربع الواحد للإسفلت} \\ &= 11365.2 \times 17 = \$ 193208.4 \end{aligned}$$

الجدول ( 8-1) حساب التكلفة الكلية للمشروع

ITEM DESCRIPTION	UNIT	QUANTITY	PRICE/ \$	TOTAL PRICE/\$
Excavation	Cu m	6,386.81	6.5	41514.265
Filling layers	Cu m	2,958.04	1.6	4732.864
Base course 200mm	Sq m	11365.2	5.3	60235.56
Asphalt 100mm thick	Sq m	11365.2	12.1	137518.92
Curbstone	L.m	1816.77	23.4	42512.418
Signs	each	8	100	800
Paint	L.m	2100	1	2100
Maintenance	Sq. m	11365.2	17	193208.4
TOTAL				482622.427

**3-8 العطاء :**

يتم اعداد العقود الهندسية بصيغ مختلفة حسب نوع العمل المتعاقد عليه وظروفه ، وتختلف تلك العقود في درجة تعقيدها من اتفاقية بسيطة يتم فيها عرض وقبول الى عقد طويل معقد يتكون من عدد كبير من الوثائق ، تحدد تفاصيل العلاقة التعاقدية من النواحي القانونية والمالية والفنية . وكلما كان العقد وشروطه ومواصفاته ورسوماته وبقية وثائقه واضحة ودقيقة في تحديدها لواجبات ومسؤوليات وحقوق الاطراف المتعاقدة ، كلما قلت احتمالات الاختلاف في وجهات النظر ازاء تفسير تلك الوثائق.

**1-3-8 الوثائق المكونة للعقد :**

تختلف الوثائق المكونة لأي عقد هندسي كما وكيفا من مشروع لآخر ، تبعاً لعدة عوامل كما تختلف وثائق العقد تبعاً لحجم المشروع فكلما صغر حجم المشروع كلما كان نوع العلاقة بين المالك والمقاول أسهل والعكس صحيح . فالغرض الأساسي من وجود وثائق العقد هو تحديد العلاقة بين الطرفين أو الأطراف المتعاقدة بصورة دقيقة تحدد حقوق وواجبات كل طرف منهما بموجب العقد . وبشكل عام لا بد من وجود الوثائق التالية:

**2-3-8 الاتفاقية Agreement :**

وهذه وثيقة قانونية (تسمى أحيانا صيغة العقد) تلزم كلا من المالك والمقاول بالتزامات معينة ، وتحدد عادة نوع الالتزام وقيمة العقد وزمن تنفيذه بالإضافة إلى عدد آخر من البنود الهامة .

**3-3-8 شروط العقد Contract Conditions :****1-3-3-8 الشروط الخاصة وتشمل:**

- أسماء طرفي العقد وتاريخ تعاقدتهما .
- محل العقد .
- المبلغ الاسمي للعقد : وهو المبلغ المحدد بالاستناد إلى الكميات المقدرة في جدول الكميات بالاستناد إلى جدول الأعمال المنفذة فعلا .
- مدة العمل .
- جزاء التأخير .
- التأمينات .
- طريقة الدفع .

- التوقيفات (النسبة المئوية التي تستقطع من المستخلصات).
- الاستلام (وتشمل المؤقت والنهائي).
- نظام العقود.

#### 2-3-3-8 الشروط العامة وتشتمل:

- الالتزامات العامة للمتعهد.
- الضمانات.
- العمال ووكلاء المقاول والإدارة.
- تنفيذ العمل.
- التأخير والقصور في القيام بالالتزامات.
- التنازل عن العقد.
- حل الخلافات.
- أحكام متفرقة.

#### 4-3-8 الجداول الملحقه بشروط العقد Supplementary to general condition :

وهذه في الغالب تصف بعض الصيغ ، التي يتم بموجبها تقديم طلب ما أو إرسال إشعار من طرف إلى آخر وكذا صيغة القبول أو الرفض

#### 5-3-8 المواصفات Specification :

وهذه الوثيقة تصف الجانب الهندسي ، أو الفني من المشروع ، وكيفية تنفيذه ، حيث يكون هناك تحليل ووصف تفصيلي لكافة مواد البناء ، التي تلزم للمشروع وتكون ملزمة للمقاول

#### 6-3-8 الرسومات Drawings :

تصف الرسومات الأبعاد الحقيقية وكذلك التفصيلات ، كما تشمل الطريقة الفنية التي سيقام بموجبها المشروع.

#### 7-3-8 جدول الكميات Bill of Quantities :

يسرد في هذه الوثيقة جميع أنواع المواد ، أو الوحدات القياسية لكل جزء من أجزاء المشروع وتسعيرة كل منها بالوحدة ، أو حسب القياس الطولي أو المربع أو المكعب. ويعتبر جدول الكميات من أهم وثائق العقد

#### 8-3-8 تقرير عن حالة التربة :

يتم إعداد هذا التقرير عادة بواسطة شركة متخصصة في شؤون التربة ، ويعطى هذا التقرير وصفا لنوع التربة في موقع العمل وقوة تحملها ، وغير ذلك من المعلومات الهامة عنها



النتائج والتوصيات

9

## 1-9 النتائج

- 1- تم إعادة تصميم الطريق حسب المواصفات الهندسية المطلوبة .
- 2- تم توسعة الشارع حسب مواصفات المخطط الهيكلي للبلدية .
- 3- معالجة العيوب الهندسية الموجودة في الطريق فيما يتعلق بتصريف المياه والميول بناء على المواصفات الهندسية.
- 4- تجهيز جداول الكميات والتكلفة التقديرية للمشروع.
- 5- إعداد المخططات والرسومات التوضيحية للشارع .
- 6- اكتساب المعرفة في مشاريع الطرق والتصميم

## 2-9 التوصيات

- 1- نوصي بإحالة هذا المشروع الى بلدية الخليل للنظر فيه وتنفيذه نظرا لان السكان في المنطقة بحاجة ماسة للتأهيل الشارع .
- 2- نوصى بضرورة التعاون المشترك بين شركات التعهدات والمقاولات ودائرة الهندسة المدنية والمعمارية في الجامعة للربط بين الجانب الاكاديمي والعلمي .
- 3- توفير مساق مختبر يدعم البرامج الحاسوبية والخاصة بمشاريع الطرق .
- 4- التعديل في الخطة التدريسية بحيث يجعلها اكثر اتصال بالواقع العملي .

المصادر والمراجع

المصادر العربية :

- 1- يوسف مصطفى صيام ، المساحة وتخطيط المنحنيات ، عمان ، الأردن ، 1978م .
- 2- يوسف مصطفى صيام ، عبد الله بن محمد القرني ، سعيد بن عبد الرحمن القاضي ، تغطية مساحية للطرق ، دار محمد لاوي للنشر ، 1990م .
- 3- مبادئ في هندسة المساحة ، م.حسين الكرباسي ، دبسام صاح ، 2002م.
- 4- احمد محمد جاد ، هندسة الطرق الحضرية والخلوية ، 1999م.
- 5- محمود توفيق سالم ، هندسة الطرق الجزء الأول ، دار الراتب الجامعية ، 1985م.
- 6- علي شكري والمساحة التفصيلية ، طرق الرفع والتوقيع ، 1995م .
- 7- بشير حطروم ، دليل التصميم الهندسي للطرق .
- 8- المؤسسة العامة للتعليم الفني والتدريب المهني ، تقنية الطرق ، السعودية ، 2003م.

المصادر الأجنبية :

- 9- Engineering Surveying-shofield-5<sup>th</sup> Edition.
- 10- Paul H. Wright. Highway Engineering. John Wiley and Sons, Inc. ISBN (1996) .
- 11- ASSHTO Materials, Part I, Standard Specifications for Transportation Materials, American Association of State Highway and Transportation Officials, Washington, DC (2004).
- 12- Scotts.Washburn.WalterP.Kilareski . Principeles of Highway Engineering and Traffic Analysis .(2004).
- 13- Paul R. Wolf . Adjustment Computation Statistic and Least Square in surveying and GIS , John Wiely& Sons , Inc Canada , 1997.
- 14- Surveing for Civil Engineers ,DrNajehTamim .
- 15- Traffic and Highway Engineering , four edition Nicholas J. Garber Lester A. Hoel, University of Virginia(2009).

مواقع الانترنت :

- 16- <http://www.Montplier.vt.org/wep/statestreet1scope.htm> .
- 17- <http://www.sierraclub.org/sprawlcommunity/design.asp> .
- 18- <http://www.arabeng.org> .

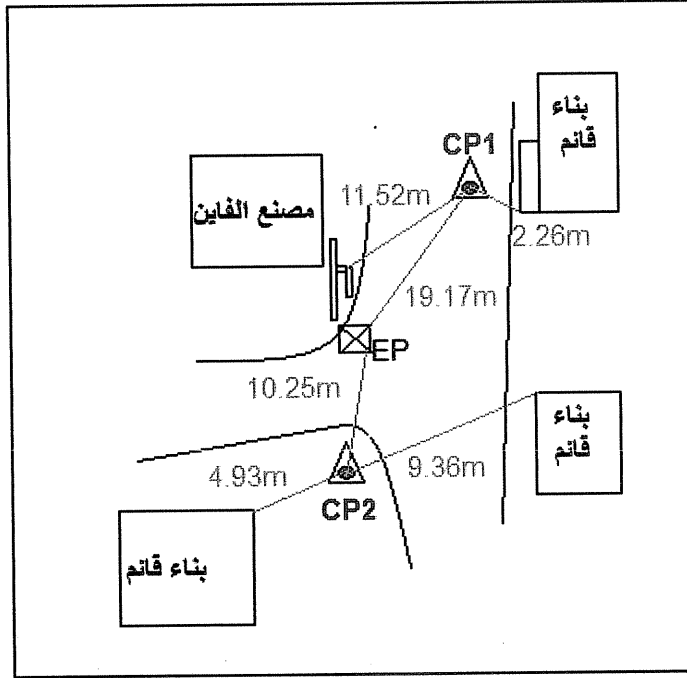


## الملحق رقم (1) بطاقات وصف لمحطات المضلع

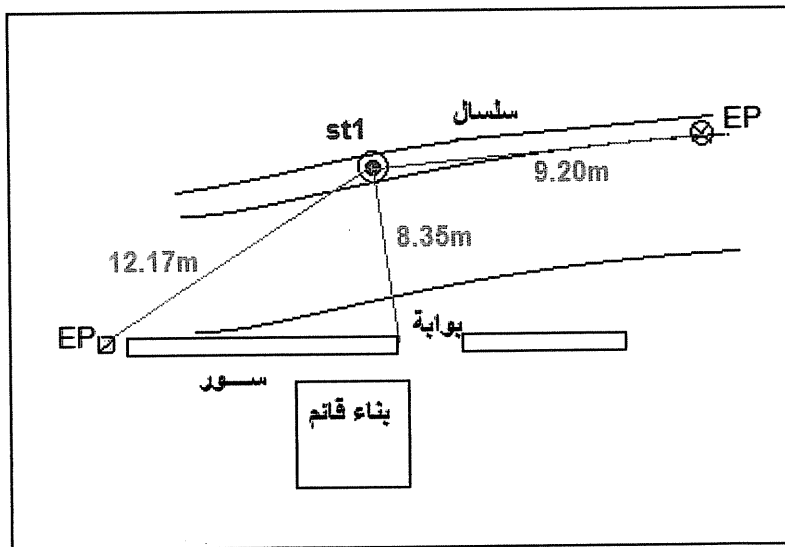
يحتوي هذا الملحق على بطاقات وصف (كروكي) لكل من نقاط التحكم (Control Points) و محطات المضلع (Stations) الذي تم إنشاؤه على امتداد منطقة المشروع .



• كروكي نقطة التحكم ( CP1 and CP2 ) :

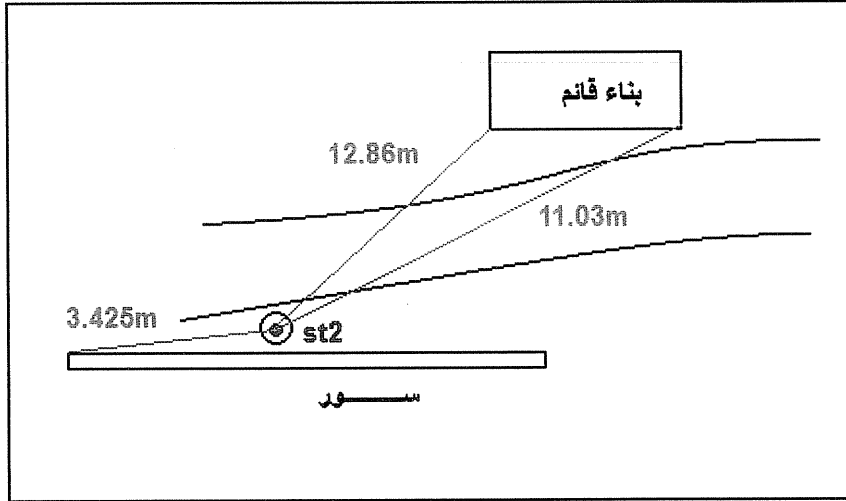


• كروكي للمحطة (st1) :

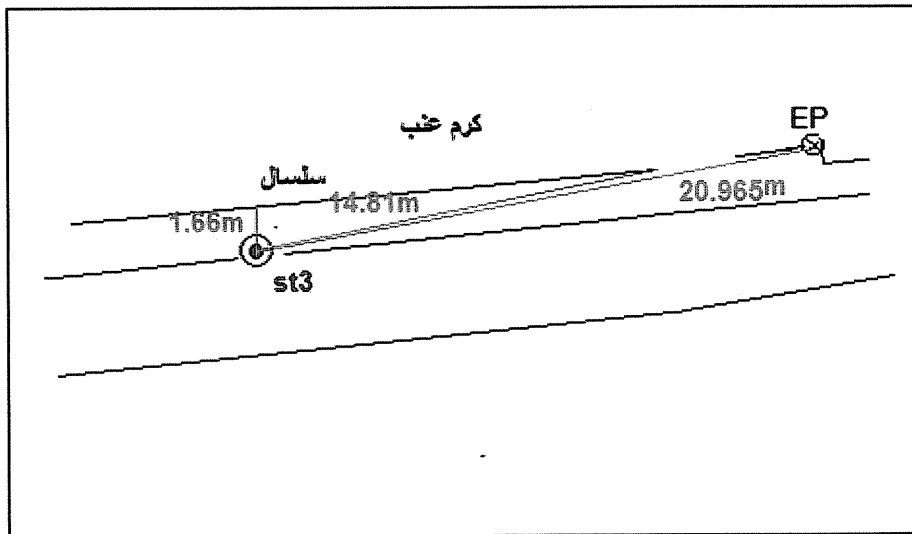


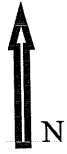


• كروكي المحطة ( st2 ) :

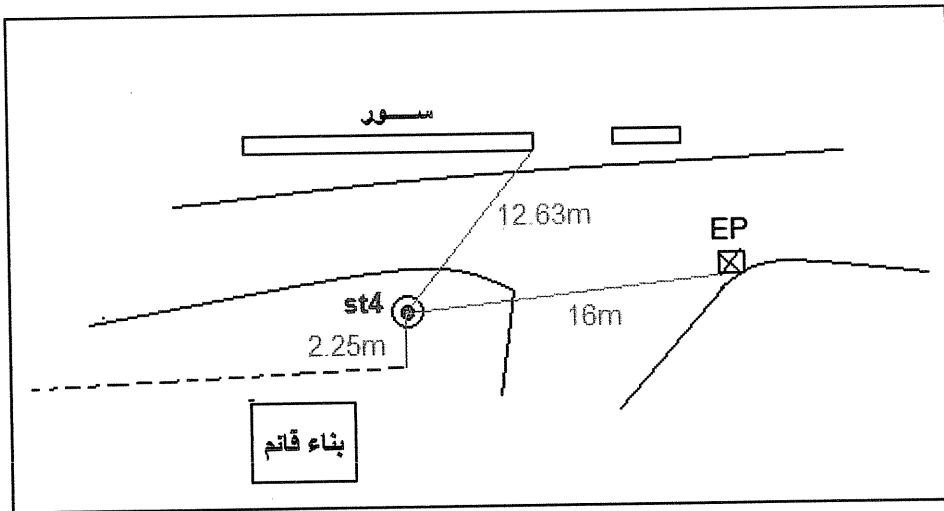


• كروكي المحطة ( st3 ) :

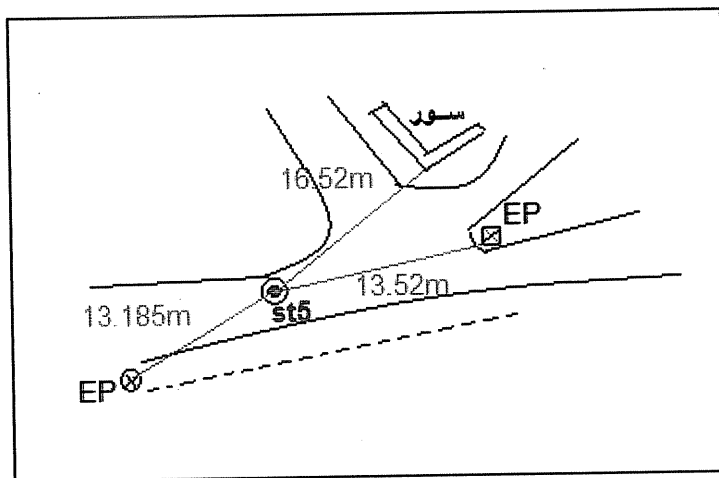




• كروكي المحطة (st4) :

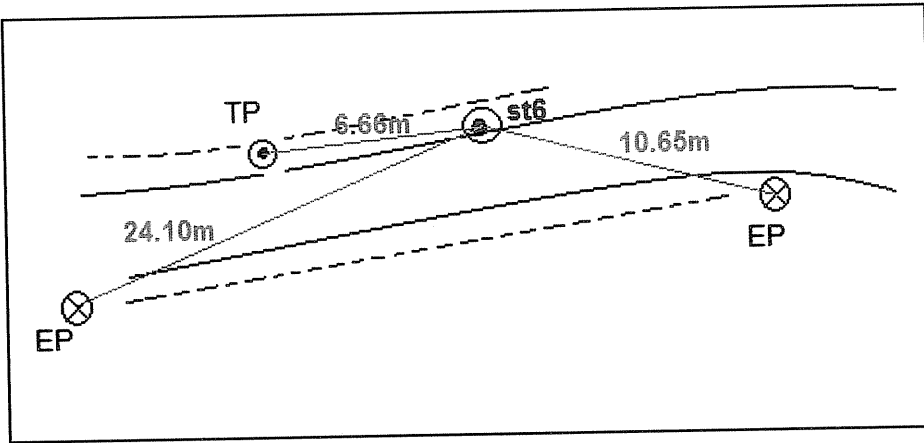


• كروكي المحطة (st5) :

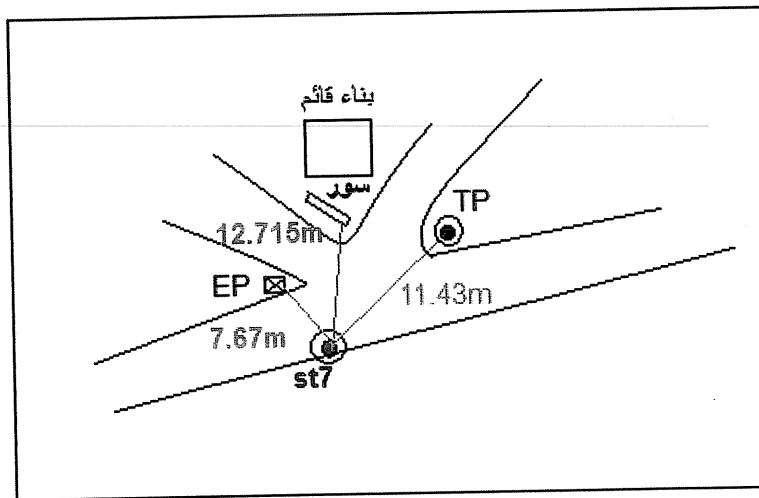




• كروكي المحطة (st6) :



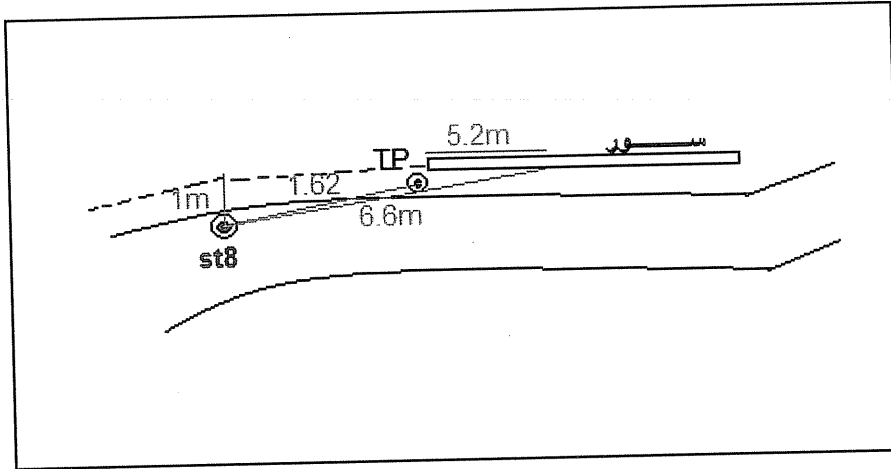
• كروكي المحطة (st7) :



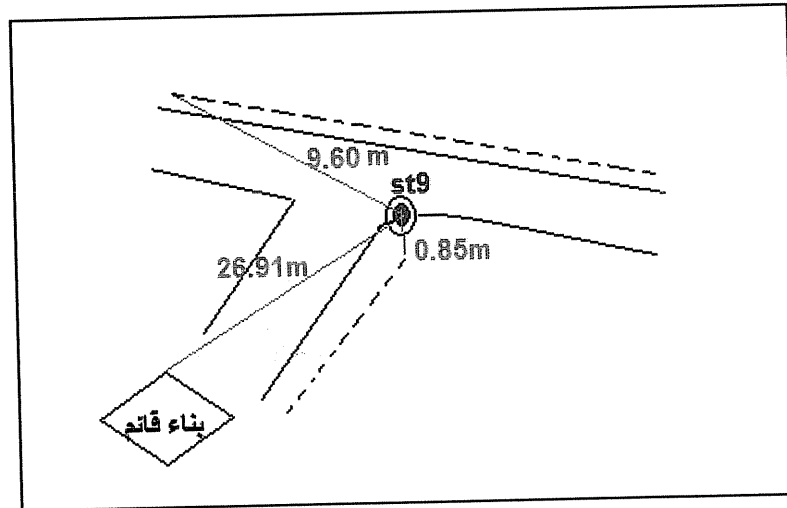


• كروكي المحطة (st8) :

N

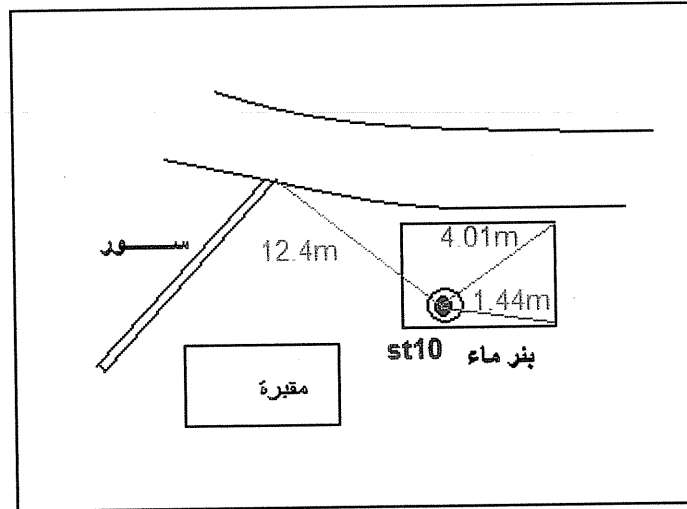


• كروكي المحطة (st9) :

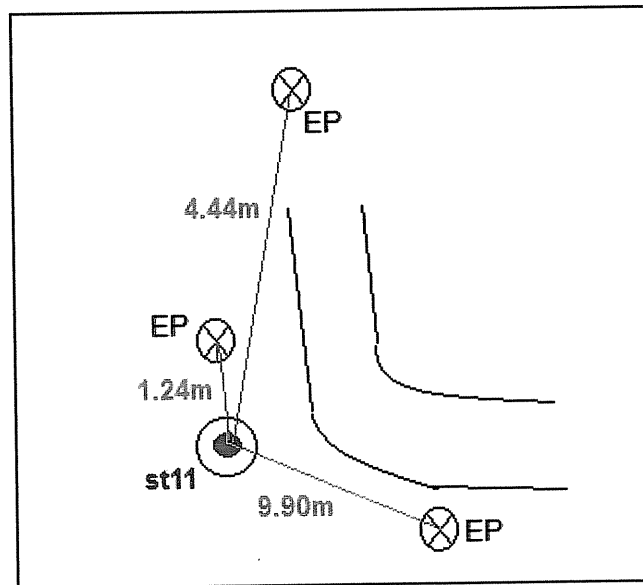


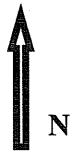


• كروكي المحطة (st10) :

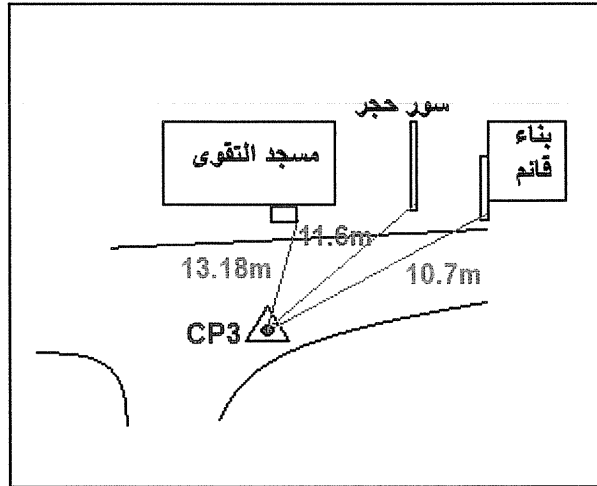


• كروكي المحطة (st11) :

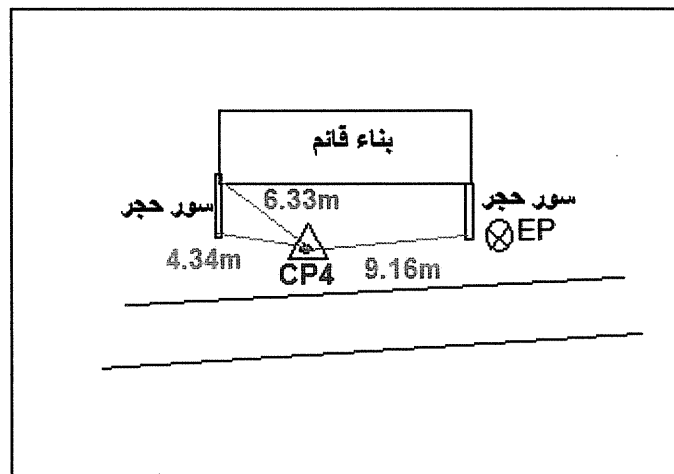




• كروكي نقطة التحكم (CP3) :



• كروكي نقطة التحكم (CP4) :



## الملحق رقم (2) حسابات تصحيح المضلع

## 1- تصحيح المضلع باستخدام (Bowditch Rule).

• الزوايا والمسافات التي تم رصدها في أعمال المضلعات :

From	ST	TO	Avg.H.Angle			Avg.H.distance [ m ]	Avg.V.Angle			Avg.S.Distance [ m ]
			°	'	"		°	'	"	
st1	CP2	CP1	247	2	45	132.103	94	56	25.75	132.470
st2	st1	CP2	160	11	12.8	61.071	92	46	18.75	61.144
st3	st2	st1	185	46	32.3	80.509	94	43	17.5	80.783
st4	st3	st2	174	59	22.8	72.314	95	35	11.5	72.658
st5	st4	st3	194	12	16	94.498	97	37.3	38.75	95.342
st6	st5	st5	145	53	21.3	51.966	96	7	43.5	52.265
st7	st6	st6	164	42	37	59.458	97	59	41.25	60.043
st8	st7	st7	252	18	41.8	58.892	94	34.8	17.5	59.081
st9	st8	st8	105	28	45	150.474	87	0.25	41.5	150.66
st10	st9	st9	174	40	18.5	91.358	84	50.8	19.75	91.715
st11	st10	st10	197	7	31.8	109.417	87	43.8	7.5	109.50
CP3	st11	st11	242	1	40.3	31.882	90	7	21.5	31.870
CP4	CP3	st12	262	16	40.5	38.464	80	16	10.5	39.024

الجدول رقم (1-2)

• نقاط التحكم (Control Points) التي تم رصدها باستخدام ال GPS :

Point	E	N	H
CP1	157722.184	106862.795	969.378
CP2	157694.885	106852.708	967.853
CP3	156852.803	107153.607	928.047
CP4	156884.839	107174.892	934.665

الجدول رقم (2-2)

- حساب انحرافات أضلاع المضلع:
- يتم حساب الانحراف للخطوط بناء على العلاقة التالية :

$$\overline{CP1 - CP2} = (\tan^{-1} \frac{\Delta E}{\Delta N}) + C$$

✓ حساب انحراف أول خط ( CP1-CP2 ) وآخر خط ( CP3-Cp4 ) من إحداثيات الـ GPS:

$$AZ_{CP1-CP2} = \tan^{-1} \frac{\Delta E}{\Delta N} + C$$

$$AZ_{CP1-CP2} = \tan^{-1} \frac{157694.885 - 157722.184}{106852.708 - 106862.795} + 180$$

$$= 249^{\circ} 43' 14.5''$$

$$AZ_{CP3-CP4} = \tan^{-1} \frac{\Delta E}{\Delta N} + C$$

$$AZ_{CP1-CP2} = \tan^{-1} \frac{156884.839 - 156852.803}{107174.892 - 107153.607} + 0$$

$$= 56^{\circ} 23' 58.5''$$

✓ حساب الانحراف لباقي خطوط المضلع من خلال بيانات الرصد بجهاز ( Total Station ) :

Line	Azimuth		
	°	'	''
az1	316	45	59.5
az2	296	57	12.2
az3	302	43	44.5
az4	297	43	7.2
az5	311	55	23.2
az6	277	48	44.5
az7	262	31	21.5
az8	334	50	3.2
az9	260	18	48.2
az10	254	59	6.7
az11	272	6	38.5
az12	334	8	18.7
az13	56	24	59.2

الجدول رقم (3-2)

✓ حساب خطأ الإغلاق في زاوية الانحراف ( Angular Misclosure )

$$\begin{aligned} \text{Assumed Azimuth} - \text{Computed Azimuth} &= \text{Angular misclosure} \\ = 56^\circ 24' 59.2'' - 56^\circ 23' 58.5'' &= 1' 0.7'' \end{aligned}$$

✓ معامل التصحيح للزوايا ( Correction ):

$$\text{Correction} = -1 * \frac{1' 0.7''}{n}, \text{ n: NO. of angles .}$$

$$= - \frac{1' 0.7''}{13} = 4.43''$$

بحيث يتم إضافة 4.43'' إلى كل زاوية من الزوايا الأفقية كما في الجدول التالي :

Point	Correction °	H.Angle '	"
1	247	2	40.3
2	160	11	8.1
3	185	46	27.6
4	174	59	18.1
5	194	12	11.3
6	145	53	16.6
7	164	42	32.3
8	252	18	37.1
9	105	28	40.3
10	174	40	13.8
11	197	7	27.1
12	242	1	35.6
13	262	16	35.8

الجدول رقم (4-2)

✓ الانحرافات المصححة كما هي موضحة في الجدول التالي :

Line	Corrected Azimuth		
	°	'	"
1	316	45	54.8
2	296	57	2.9
3	302	43	30.5
4	297	42	48.6
5	311	54	59.9
6	277	48	16.5
7	262	30	48.8
8	334	49	25.9
9	260	18	6.2
10	254	58	20.0
11	272	5	47.1
12	334	7	22.7
13	56	23	58.5

الجدول رقم (2-5)

$$\underline{\text{Angular Misclosure} = 0^{\circ} 0' 0''}$$

• حساب ( $\Delta E$ ) و ( $\Delta N$ ) حسب العلاقات التالية :

$$\Delta \text{ Easting} = \text{Horizontal Distance} \times \sin (\text{Azimuth})$$

$$\Delta \text{ Northing} = \text{Horizontal Distance} \times \cos (\text{Azimuth})$$

فمثلا لأول خط تكن كما يلي :

$$\Delta \text{ Easting} = 132.103 \times \sin (316^{\circ} 45' 54.8'') = -90.489$$

$$\Delta \text{ Northing} = 132.103 \times \cos (316^{\circ} 45' 54.8'') = 96.244$$



والجدول التالي بين النتائج لباقي الخطوط :

line	$\Delta E=L* \sin az$	$\Delta N=L*\cos az$
1	-90.489	96.244
2	-54.438	27.679
3	-67.730	43.524
4	-64.018	33.629
5	-70.317	63.129
6	-51.485	7.057
7	-58.951	-7.747
8	-25.053	53.298
9	-148.323	-25.349
10	-88.233	-23.688
11	-109.344	4.003
12	-13.915	28.685
<b>Sum=</b>	<b>-842.296</b>	<b>300.464</b>

الجدول رقم (6-2)

• حساب الخطأ في (Easting) والخطأ في (Northing) :

✓ نجد الفرق بين الإحداثيات للنقطة الثانية والنقطة الثالثة من نقاط التحكم (Control points) في المضلع كما يلي :

$$\text{Easting} = E(\text{CP3}) - E(\text{CP2})$$

$$= 156852.803 - 157694.885 = -842.082$$

$$\text{Northing} = N(\text{CP3}) - N(\text{CP2})$$

$$= 107153.61 - 106852.71 = 300.899$$

✓ نجد المجموع ل ( $\Delta E$ ) و ( $\Delta N$ ) ونقوم بحساب ( $\Delta \text{Dep}$ ) و ( $\Delta \text{Lat}$ ) كما يلي :

$$\Delta \text{Dep} = \text{sum of } \Delta E - \text{Easting} = -842.296 - -842.082 = -0.214$$

$$\Delta \text{Lat} = \text{sum of } \Delta N - \text{Northing} = 300.464 - 300.899 = -0.435$$

• تصحيح إحداثيات محطات المضلع وذلك كما يلي :

✓ نحسب مقدار التصحيح لكل ضلع باستخدام ( Compass rule ) :

$$d E = -\frac{L_i}{L} * \Delta Dep$$

$$d N = -\frac{L_i}{L} * \Delta Lat$$

حيث أن :

$d N$ ،  $d E$  : مقدار التصحيح في ال Latitude و departure لكل ضلع من أضلاع المضلع .

$L_i$  : طول كل ضلع من أضلاع المضلع .

$L$  : طول المضلع . وهو يساوي ( 993.940 m ) .

والجدول التالي يبين قيمة كل من  $d N$  و  $d E$  :

Line	d E	d N
1	0.0132	0.0267
2	0.0174	0.0352
3	0.0156	0.0317
4	0.0204	0.0414
5	0.0112	0.0228
6	0.0128	0.0260
7	0.0127	0.0258
8	0.0324	0.0659
9	0.0197	0.0400
10	0.0236	0.0479
11	0.0069	0.0140
12	0.0083	0.0168

الجدول رقم ( 7-2 )

✓ بعد حساب  $d N, d E$  نقوم بتصحيح قيمة كل من  $(\Delta E)$  و  $(\Delta N)$  الواردة في الجدول رقم (6-1). والجدول التالي يبين القيم المصححة :

Line	Corrected $\Delta E$	Corrected $\Delta N$
1	-90.476	96.271
2	-54.421	27.714
3	-67.715	43.556
4	-63.998	33.671
5	-70.306	63.152
6	-51.472	7.083
7	-58.938	-7.721
8	-25.020	53.363
9	-148.304	-25.309
10	-88.210	-23.640
11	-109.337	4.017
12	-13.906	28.702

الجدول رقم (8-2)

✓ بعد ذلك نقوم بحساب الإحداثيات المصححة كما يلي :

$$\text{Easting}_1 = \text{Easting of previous point} + \Delta \text{Easting}_1$$

$$\text{Northing}_1 = \text{Northing of previous point} + \Delta \text{Northing}_1$$

$$\text{Easting (St1)} = 157694.885 + (-90.476) = 157604.409$$

$$\text{Northing (St1)} = 106852.708 + 96.271 = 106948.979$$

والجدول التالي يبين الإحداثيات لباقي محطات المضلع :

St	E	N
st1	157604.409	106948.979
st2	157549.988	106976.693
st3	157482.273	107020.249
st4	157418.276	107053.919
st5	157347.970	107117.071
st6	157296.498	107124.154
st7	157237.560	107116.433
st8	157212.539	107169.796
st9	157064.236	107144.487
st10	156976.026	107120.847
st11	156866.689	107124.864

الجدول رقم (9-2)

• حساب ارتفاع (Elevation) كل محطة من محطات المضلع :-

بالاعتماد على بيانات الرصد للمسافة المائلة والزاوية الأفقية في جدول الرصد (1-1) نجد ارتفاع المحطات بناء على العلاقة الرياضية التالية :

$$H(st1) = H( CP2) + h_i \pm \Delta H \pm h_t$$

$$\Delta H = \tan ( 90 - V ) * H.D$$

حيث أن :

H(st1) : ارتفاع المحطة الأولى في المضلع .

H( CP2) : ارتفاع نقطة التحكم التي تسبق المحطة الأولى .

h<sub>i</sub> : ارتفاع جهاز الرصد .

h<sub>t</sub> : ارتفاع العاكس .

ΔH : الفرق في الارتفاع خط الرصد وخط محور الرصد .

V : زاوية السمت ( Vertical angle )

H.D : المسافة الأفقية .

$$\Delta H = \tan ( 90 - 94^{\circ} 56' 25.75'' ) * 132.103 = -11.419$$

$$H(st1) = 967.853 + 1.61 \pm -11.419 \pm 1.65 = 956.394 \text{ m}$$

الجدول التالي يبين ارتفاع كل محطة من محطات المضلع :

Station	Elevation
st1	956.394
st2	953.457
st3	946.452
st4	939.279
st5	927.057
st6	920.942
st7	913.433
st8	908.651
st9	916.416
st10	923.356
st11	927.606

الجدول (10-2)

## 2- التصحيح بطريقة ( Least Square ) باستخدام برنامج ( Adjust ) :

-----  
 Farsh AL-hawa  
 -----

Number of Control Stations        - 4  
 Number of Unknown Stations       - 11  
 Number of Distance observations   - 12  
 Number of Angle observations      - 13  
 Number of Azimuth observations    - 0

\*\*\*\*\*  
 Initial approximations for unknown stations  
 \*\*\*\*\*

Station	X	Y
1	157,604.408	106,948.979
2	157,549.986	106,976.693
3	157,482.270	107,020.250
4	157,418.271	107,053.920
5	157,347.964	107,117.072
6	157,296.491	107,124.155
7	157,237.553	107,116.434
8	157,212.530	107,169.798
9	157,064.225	107,144.490
10	156,976.026	107,120.853
11	156,866.688	107,124.870

Control Stations  
 ~~~~~

| Station | X           | Y           |
|---------|-------------|-------------|
| a       | 157,722.184 | 106,862.795 |
| b       | 157,694.885 | 106,852.780 |
| c       | 156,852.803 | 107,153.607 |
| d       | 156,884.839 | 107,174.892 |

\*\*\*\*\*

## Distance Observations

\*\*\*\*\*

| Station<br>Occupied | Station<br>Sighted | Distance | S     |
|---------------------|--------------------|----------|-------|
| b                   | 1                  | 132.103  | 0.004 |
| 1                   | 2                  | 61.071   | 0.004 |
| 2                   | 3                  | 80.509   | 0.004 |
| 3                   | 4                  | 72.314   | 0.004 |
| 4                   | 5                  | 94.498   | 0.004 |
| 5                   | 6                  | 51.966   | 0.004 |
| 6                   | 7                  | 59.458   | 0.004 |
| 7                   | 8                  | 58.892   | 0.004 |
| 8                   | 9                  | 150.474  | 0.004 |
| 9                   | 10                 | 91.358   | 0.004 |
| 10                  | 11                 | 109.417  | 0.004 |
| 11                  | c                  | 31.882   | 0.004 |

\*\*\*\*\*

## Angle Observations

\*\*\*\*\*

| Station<br>Backsighted | Station<br>Occupied | Station<br>Foresighted | Angle         | S     |
|------------------------|---------------------|------------------------|---------------|-------|
| a                      | b                   | 1                      | 247°02'45.00" | 5.00" |
| b                      | 1                   | 2                      | 160°11'12.75" | 5.00" |
| 1                      | 2                   | 3                      | 185°46'32.25" | 5.00" |
| 2                      | 3                   | 4                      | 174°59'22.75" | 5.00" |
| 3                      | 4                   | 5                      | 194°12'16.00" | 5.00" |
| 4                      | 5                   | 6                      | 145°53'21.25" | 5.00" |
| 5                      | 6                   | 7                      | 164°42'37.00" | 5.00" |
| 6                      | 7                   | 8                      | 252°18'41.75" | 5.00" |
| 7                      | 8                   | 9                      | 105°28'45.00" | 5.00" |
| 8                      | 9                   | 10                     | 174°40'18.50" | 5.00" |
| 9                      | 10                  | 11                     | 197°07'31.75" | 5.00" |
| 10                     | 11                  | c                      | 242°01'40.25" | 5.00" |
| 11                     | c                   | d                      | 262°16'40.50" | 5.00" |

Notice: Matrices are written to the file C:\Users\RAMI\Desktop\traverse adjust.MAT

\*\*\*\*\*  
Adjusted stations  
\*\*\*\*\*

| Station | X           | Y           | Sx     | Standard error ellipse computed |        |        |         |
|---------|-------------|-------------|--------|---------------------------------|--------|--------|---------|
|         |             |             |        | Sy                              | Su     | Sv     | t       |
| 1       | 157,604.570 | 106,949.188 | 0.0787 | 0.0816                          | 0.0943 | 0.0630 | 137.76° |
| 2       | 157,550.164 | 106,976.947 | 0.1126 | 0.1035                          | 0.1248 | 0.0884 | 127.66° |
| 3       | 157,482.474 | 107,020.545 | 0.1337 | 0.1301                          | 0.1454 | 0.1168 | 131.33° |
| 4       | 157,418.473 | 107,054.225 | 0.1468 | 0.1499                          | 0.1586 | 0.1373 | 139.15° |
| 5       | 157,348.183 | 107,117.388 | 0.1585 | 0.1679                          | 0.1691 | 0.1572 | 161.03° |
| 6       | 157,296.686 | 107,124.462 | 0.1568 | 0.1728                          | 0.1729 | 0.1568 | 176.80° |
| 7       | 157,237.717 | 107,116.720 | 0.1475 | 0.1724                          | 0.1725 | 0.1474 | 175.92° |
| 8       | 157,212.666 | 107,170.011 | 0.1483 | 0.1672                          | 0.1684 | 0.1470 | 165.95° |
| 9       | 157,064.327 | 107,144.644 | 0.1285 | 0.1265                          | 0.1299 | 0.1250 | 123.36° |
| 10      | 156,976.077 | 107,120.940 | 0.1017 | 0.1013                          | 0.1122 | 0.0896 | 134.58° |
| 11      | 156,866.717 | 107,124.928 | 0.0449 | 0.0853                          | 0.0951 | 0.0158 | 153.39° |

\*\*\*\*\*  
Adjusted Distance Observations  
\*\*\*\*\*

| Station Occupied | Station Sighted | Distance | V       | S      | Std.Res. | Red.# |
|------------------|-----------------|----------|---------|--------|----------|-------|
| b                | 1               | 132.104  | 0.0006  | 0.0943 | 0.537    | 0.075 |
| 1                | 2               | 61.079   | 0.0079  | 0.0933 | 6.383    | 0.091 |
| 2                | 3               | 80.515   | 0.0059  | 0.0935 | 4.812    | 0.087 |
| 3                | 4               | 72.322   | 0.0077  | 0.0933 | 6.189    | 0.090 |
| 4                | 5               | 94.500   | 0.0025  | 0.0939 | 2.116    | 0.080 |
| 5                | 6               | 51.980   | 0.0141  | 0.0932 | 11.244   | 0.093 |
| 6                | 7               | 59.476   | 0.0180  | 0.0936 | 15.002   | 0.084 |
| 7                | 8               | 58.886   | -0.0061 | 0.0952 | -6.346   | 0.055 |
| 8                | 9               | 150.493  | 0.0185  | 0.0939 | 15.558   | 0.083 |
| 9                | 10              | 91.877   | 0.0194  | 0.0940 | 16.908   | 0.078 |
| 10               | 11              | 109.433  | 0.0157  | 0.0934 | 12.646   | 0.091 |
| 11               | c               | 31.876   | -0.0059 | 0.0951 | -6.035   | 0.055 |

Adjusted Angle Observations

| Station Backsighted | Station Occupied | Station Foresighted | Angle         | V         | S"      | Std.Res. | Red.# |
|---------------------|------------------|---------------------|---------------|-----------|---------|----------|-------|
| a                   | b                | 1                   | 247°00'55.38" | -109.616" | 98.391  | -39.252  | 0.312 |
| b                   | 1                | 2                   | 160°09'43.55" | -89.198"  | 106.445 | -40.431  | 0.195 |
| 1                   | 2                | 3                   | 185°45'11.84" | -80.407"  | 108.938 | -40.646  | 0.157 |
| 2                   | 3                | 4                   | 174°58'14.33" | -68.421"  | 111.337 | -39.673  | 0.119 |
| 3                   | 4                | 5                   | 194°11'18.04" | -57.962"  | 112.730 | -37.262  | 0.097 |
| 4                   | 5                | 6                   | 145°52'37.81" | -43.444"  | 112.989 | -28.548  | 0.093 |
| 5                   | 6                | 7                   | 164°41'59.65" | -37.346"  | 113.324 | -25.287  | 0.087 |
| 6                   | 7                | 8                   | 252°18'09.55" | -32.197"  | 113.587 | -22.350  | 0.083 |
| 7                   | 8                | 9                   | 105°28'21.54" | -23.460"  | 112.248 | -14.515  | 0.104 |
| 8                   | 9                | 10                  | 174°40'07.31" | -11.188"  | 110.929 | -6.318   | 0.125 |
| 9                   | 10               | 11                  | 197°07'26.87" | -4.885"   | 108.292 | -2.394   | 0.167 |
| 10                  | 11               | c                   | 242°01'47.04" | 6.789"    | 103.098 | 2.746    | 0.245 |
| 11                  | c                | d                   | 262°16'52.03" | 11.535"   | 102.399 | 4.571    | 0.255 |

\*\*\*\*\*  
Adjustment Statistics  
\*\*\*\*\*

Iterations = 2  
Redundancies = 3

Reference Variance = 562.794  
Reference So = ±23.7

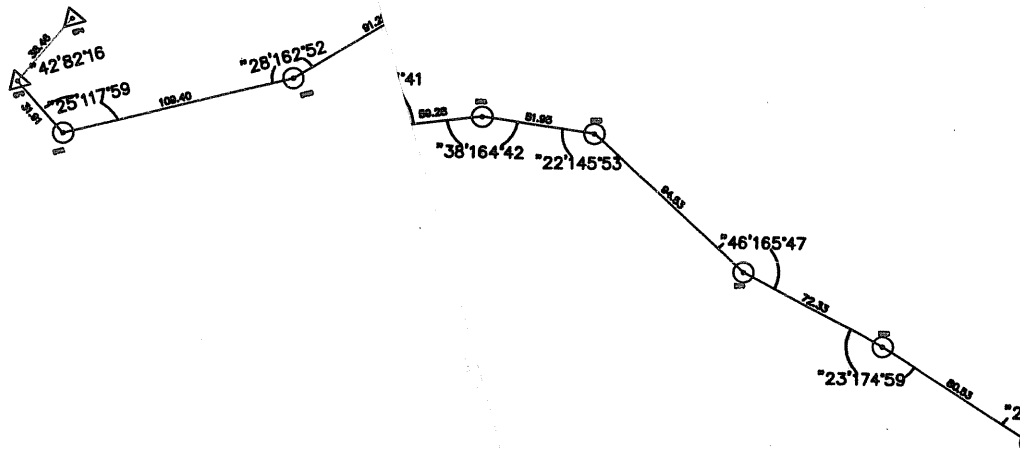
Failed to pass X² test at 95.0% significance level!  
X² lower value = 0.22  
X² upper value = 9.35  
Possible blunder in observations with Std.Res. > 78  
Convergence!

الملحق رقم (3)

مخطط المضلع



156835  
107275



156835  
106770

## الملحق رقم (4)

## الرفع التفصيلي للطريق

**Legend :**

HS : House

AS : Asphalt

CW : Concrete Wall

SW : Stone Wall

CL : Center Line

SD : Side walk

EP : Electric Point

TP : Telephone Point

| No. | Easting  | Northing | Elevation | Description |
|-----|----------|----------|-----------|-------------|
| 1   | 157746   | 106876.2 | 970.835   | HS          |
| 2   | 157744.9 | 106878.3 | 970.426   | AS          |
| 3   | 157737.3 | 106888.8 | 971.404   | AS          |
| 4   | 157741.2 | 106883.8 | 970.401   | CL          |
| 5   | 157726.5 | 106872.4 | 968.672   | CL          |
| 6   | 157731   | 106868.6 | 968.93    | AS          |
| 7   | 157723.9 | 106859.3 | 967.409   | HS          |
| 8   | 157721.7 | 106860.8 | 968.152   | AS          |
| 9   | 157716.4 | 106865.3 | 967.959   | CL          |
| 10  | 157713.1 | 106868.8 | 967.997   | AS          |
| 11  | 157712.1 | 106870.9 | 968.051   | CW          |
| 12  | 157710.2 | 106869.5 | 968.099   | CW          |
| 13  | 157711.8 | 106867.7 | 967.933   | SW          |
| 14  | 157705.3 | 106862.3 | 967.227   | SW          |
| 15  | 157702   | 106861.6 | 967.363   | SW          |
| 16  | 157697.6 | 106861.3 | 966.451   | SW          |
| 17  | 157693.9 | 106862.8 | 965.781   | SW          |
| 18  | 157686.7 | 106870.5 | 964.796   | SW          |
| 19  | 157675.7 | 106882.2 | 963.476   | SW          |
| 20  | 157657.5 | 106903.6 | 960.057   | SW          |
| 21  | 157657.2 | 106903.9 | 960.049   | EP          |
| 22  | 157676.9 | 106880.6 | 963.234   | EP          |

|    |          |          |         |    |
|----|----------|----------|---------|----|
| 23 | 157687.2 | 106870.2 | 965.198 | EP |
| 24 | 157702.2 | 106860.3 | 967.023 | EP |
| 25 | 157708   | 106850.1 | 967.688 | EP |
| 26 | 157698.3 | 106860.8 | 967.633 | EP |
| 27 | 157705.6 | 106852.9 | 967.355 | MH |
| 28 | 157714.5 | 106855.8 | 967.799 | SW |
| 29 | 157717.9 | 106857.9 | 967.825 | SW |
| 30 | 157719.6 | 106857.9 | 967.812 | SW |
| 31 | 157721.9 | 106857   | 967.67  | SW |
| 32 | 157707.8 | 106849.8 | 967.86  | SW |
| 33 | 157704.8 | 106847   | 967.894 | HS |
| 34 | 157703.4 | 106848.1 | 967.49  | HS |
| 35 | 157700.2 | 106845.4 | 967.465 | HS |
| 36 | 157699.6 | 106846   | 967.394 | HS |
| 37 | 157694   | 106839.1 | 966.554 | HS |
| 38 | 157683.2 | 106839.6 | 974.179 | HS |
| 39 | 157682.3 | 106844.6 | 967.022 | HS |
| 40 | 157677.7 | 106835   | 972.999 | HS |
| 41 | 157675.2 | 106836.1 | 968.397 | AS |
| 42 | 157679.9 | 106833.3 | 966.141 | AS |
| 43 | 157684.9 | 106831.6 | 966.915 | SD |
| 44 | 157684.3 | 106834.8 | 966.785 | CW |
| 45 | 157688   | 106836.7 | 966.874 | CW |
| 46 | 157692.5 | 106850.9 | 966.841 | AS |
| 47 | 157694.6 | 106852.1 | 966.667 | AS |
| 48 | 157694.4 | 106854.6 | 966.359 | AS |
| 49 | 157699   | 106856.5 | 983.349 | HS |
| 50 | 157690.7 | 106854.8 | 960.993 | HS |
| 51 | 157691.9 | 106850.9 | 966.839 | SD |
| 52 | 157696.7 | 106855.8 | 966.433 | CL |
| 53 | 157699.1 | 106859.8 | 966.568 | AS |
| 54 | 157714.2 | 106884.2 | 917.551 | SD |
| 55 | 157710.3 | 106874.5 | 967.503 | SD |
| 56 | 157697   | 106869.7 | 965.752 | SD |
| 57 | 157702.6 | 106864.5 | 965.979 | SD |
| 58 | 157683.7 | 106882.6 | 964.64  | SD |
| 59 | 157680   | 106881.7 | 963.403 | SD |
| 60 | 157658.3 | 106905   | 962.872 | SD |
| 61 | 157700.8 | 106859.7 | 966.757 | SD |
| 62 | 157697.4 | 106860.4 | 966.276 | SD |
| 63 | 157693.2 | 106861.8 | 965.595 | AS |
| 64 | 157690.5 | 106859.6 | 965.553 | AS |
| 65 | 157691.1 | 106853.3 | 966.466 | CW |
| 66 | 157684.3 | 106862.7 | 964.75  | CW |

|     |          |          |         |    |
|-----|----------|----------|---------|----|
| 67  | 157682   | 106866   | 964.797 | CW |
| 68  | 157680.5 | 106867.7 | 964.993 | CW |
| 69  | 157684.6 | 106868.6 | 964.518 | CL |
| 70  | 157681   | 106859.7 | 966.925 | SD |
| 71  | 157678.8 | 106866.4 | 964.001 | SD |
| 72  | 157677.9 | 106869.9 | 954.053 | HS |
| 73  | 157674.9 | 106862.1 | 966.417 | HS |
| 74  | 157665.4 | 106880.1 | 964.096 | HS |
| 75  | 157667.6 | 106882.6 | 961.918 | CW |
| 76  | 157664.3 | 106881.6 | 961.316 | SD |
| 77  | 157667.4 | 106885.9 | 961.802 | AS |
| 78  | 157669.4 | 106888.3 | 961.736 | AS |
| 79  | 157655.4 | 106903.6 | 959.765 | AS |
| 80  | 157652.6 | 106902.1 | 959.655 | AS |
| 81  | 157664.9 | 106885.2 | 961.629 | SW |
| 82  | 157665.4 | 106886   | 961.708 | SW |
| 83  | 157652.1 | 106901.2 | 959.729 | SW |
| 84  | 157641.4 | 106910.1 | 958.693 | SW |
| 85  | 157653.5 | 106902.9 | 959.703 | CL |
| 86  | 157656.9 | 106907.9 | 959.774 | SD |
| 87  | 157659.7 | 106912.7 | 959.866 | SD |
| 88  | 157649.8 | 106898.4 | 958.656 | SD |
| 89  | 157647.3 | 106894.7 | 958.564 | SD |
| 90  | 157644.3 | 106919.6 | 958.992 | HS |
| 91  | 157655.5 | 106934.9 | 961.335 | HS |
| 92  | 157636.8 | 106925.3 | 958.511 | HS |
| 93  | 157636.5 | 106924.3 | 957.693 | HS |
| 94  | 157639.9 | 106921.8 | 958.559 | HS |
| 95  | 157639.7 | 106921.5 | 958.349 | HS |
| 96  | 157643.1 | 106918.8 | 958.999 | HS |
| 97  | 157634.2 | 106926.8 | 958.229 | TP |
| 98  | 157633   | 106925.4 | 957.86  | EP |
| 99  | 157631   | 106921   | 957.407 | AS |
| 100 | 157633   | 106923.5 | 957.48  | AS |
| 101 | 157632.1 | 106922.3 | 957.454 | CL |
| 102 | 157629.8 | 106919.6 | 957.282 | SD |
| 103 | 157624   | 106914.1 | 956.11  | SD |
| 104 | 157626.4 | 106916.2 | 956.396 | SD |
| 105 | 157634.3 | 106924.9 | 957.789 | SD |
| 106 | 157636.6 | 106928.4 | 958.499 | SD |
| 107 | 157631.4 | 106926.1 | 957.579 | CW |
| 108 | 157622.1 | 106935   | 956.38  | CW |
| 109 | 157613.4 | 106943.9 | 956.019 | CW |
| 110 | 157606.2 | 106949.6 | 955.43  | CW |

|     |          |          |         |    |
|-----|----------|----------|---------|----|
| 111 | 157585.5 | 106962.5 | 954.594 | CW |
| 112 | 157579.4 | 106966   | 954.108 | CW |
| 113 | 157571.3 | 106972.8 | 953.8   | CW |
| 114 | 157565.1 | 106966.3 | 954.71  | HS |
| 115 | 157574.6 | 106957.9 | 954.442 | HS |
| 116 | 157578.2 | 106959.3 | 954.287 | CW |
| 117 | 157591.7 | 106950   | 954.865 | CW |
| 118 | 157602.6 | 106944   | 955.224 | CW |
| 119 | 157606.2 | 106941.2 | 954.882 | CW |
| 120 | 157610.1 | 106938   | 955.085 | CW |
| 121 | 157611.9 | 106936.2 | 955.763 | CW |
| 122 | 157616   | 106932.7 | 955.858 | CW |
| 123 | 157619   | 106929.6 | 956.365 | CW |
| 124 | 157619.4 | 106925.5 | 956.594 | CW |
| 125 | 157619.8 | 106922.3 | 956.242 | CW |
| 126 | 157613.6 | 106937.7 | 955.59  | AS |
| 127 | 157615.1 | 106936.3 | 955.732 | AS |
| 128 | 157617.5 | 106938.3 | 955.78  | AS |
| 129 | 157616.4 | 106937.3 | 955.732 | CL |
| 130 | 157611.7 | 106931.7 | 955.351 | SD |
| 131 | 157609.1 | 106928.6 | 955.235 | SD |
| 132 | 157621.6 | 106944.4 | 958.111 | SD |
| 133 | 157618.7 | 106940.6 | 958.024 | SD |
| 134 | 157612.3 | 106944.4 | 955.803 | EP |
| 135 | 157592.5 | 106950.5 | 954.588 | EP |
| 136 | 157605.1 | 106950.2 | 955.4   | TP |
| 137 | 157607.2 | 106944   | 955.242 | AS |
| 138 | 157608.8 | 106946.1 | 955.334 | AS |
| 139 | 157596.1 | 106954.8 | 954.847 | AS |
| 140 | 157592.2 | 106953.7 | 954.642 | AS |
| 141 | 157593.7 | 106956.1 | 954.74  | AS |
| 142 | 157592.8 | 106954.9 | 954.695 | CL |
| 143 | 157590.6 | 106951.3 | 954.769 | SD |
| 144 | 157596.7 | 106961.4 | 956.505 | SD |
| 145 | 157598.3 | 106964.3 | 956.577 | SD |
| 146 | 157595.1 | 106957.9 | 956.469 | SD |
| 147 | 157587.7 | 106948.7 | 952.219 | SD |
| 148 | 157586.1 | 106946.8 | 951.799 | SD |
| 149 | 157585.3 | 106947.3 | 953.428 | HS |
| 150 | 157582.4 | 106944.1 | 954.132 | HS |
| 151 | 157575.4 | 106969.2 | 953.915 | TP |
| 152 | 157572   | 106973.9 | 954.297 | EP |
| 153 | 157568.3 | 106977   | 954.9   | EP |
| 154 | 157574.5 | 106965   | 953.577 | AS |

|     |          |          |         |    |
|-----|----------|----------|---------|----|
| 155 | 157576.6 | 106967.3 | 953.65  | AS |
| 156 | 157575.7 | 106966.2 | 953.633 | CL |
| 157 | 157573.3 | 106963   | 954.135 | SD |
| 158 | 157571.5 | 106961.2 | 954.031 | SD |
| 159 | 157581.5 | 106970.6 | 955.467 | SD |
| 160 | 157582.8 | 106974   | 955.577 | SD |
| 161 | 157569.4 | 106974.7 | 953.832 | CW |
| 162 | 157573.5 | 106978.5 | 954.482 | CW |
| 163 | 157560   | 106980.6 | 953.012 | CW |
| 164 | 157546.9 | 106978.1 | 951.976 | CW |
| 165 | 157566.7 | 106967.9 | 953.223 | CW |
| 166 | 157555.9 | 106975.3 | 952.528 | AS |
| 167 | 157557.5 | 106978.1 | 952.695 | AS |
| 168 | 157557.1 | 106976.7 | 952.676 | CL |
| 169 | 157555.6 | 106973.5 | 952.601 | SD |
| 170 | 157555.7 | 106973.6 | 952.568 | SD |
| 171 | 157558.7 | 106980.4 | 952.8   | SD |
| 172 | 157559.9 | 106982.9 | 952.984 | SD |
| 173 | 157554   | 106971.7 | 951.754 | SD |
| 174 | 157541.5 | 106975.2 | 952.428 | HS |
| 175 | 157537.2 | 106981.7 | 947.59  | HS |
| 176 | 157558.6 | 106982.6 | 952.902 | HS |
| 177 | 157546.8 | 106988.7 | 952.398 | HS |
| 178 | 157549.6 | 106994.8 | 953.073 | HS |
| 179 | 157546.8 | 106995.8 | 955.886 | HS |
| 180 | 157544.8 | 106990.7 | 951.059 | HS |
| 181 | 157541.8 | 106992.8 | 950.427 | HS |
| 182 | 157542.6 | 106990.9 | 951.168 | TP |
| 183 | 157538.3 | 106984.9 | 951.393 | AS |
| 184 | 157540.1 | 106987.1 | 951.406 | AS |
| 185 | 157537.3 | 106988.4 | 951.198 | AS |
| 186 | 157536.2 | 106986.1 | 951.159 | AS |
| 187 | 157536.8 | 106987.3 | 951.216 | CL |
| 188 | 157534.1 | 106982.6 | 951.655 | SD |
| 189 | 157532.1 | 106981.3 | 951.64  | SD |
| 190 | 157538.3 | 106991.3 | 951.522 | SD |
| 191 | 157538.9 | 106993.9 | 951.66  | SD |
| 192 | 157539.8 | 106995.5 | 952.091 | SD |
| 193 | 157535.2 | 106984.9 | 951.302 | SW |
| 194 | 157533   | 106986.5 | 950.93  | SW |
| 195 | 157528.2 | 106988.4 | 950.432 | SW |
| 196 | 157529.3 | 106994.2 | 950.75  | SW |
| 197 | 157520.5 | 106997.7 | 949.351 | SW |
| 198 | 157506.8 | 107005   | 948.1   | SW |

|     |          |          |         |    |
|-----|----------|----------|---------|----|
| 199 | 157500   | 107009.3 | 947.307 | SW |
| 200 | 157500.9 | 107013.3 | 947.167 | SW |
| 201 | 157506.8 | 107026.1 | 947.365 | SW |
| 202 | 157503.4 | 107027.9 | 947.36  | SW |
| 203 | 157497.6 | 107015.5 | 947.047 | SW |
| 204 | 157495.6 | 107013.6 | 947.059 | SW |
| 205 | 157490.2 | 107008.9 | 946.572 | SW |
| 206 | 157494.2 | 107006   | 946.998 | SW |
| 207 | 157494.7 | 107003.3 | 947.049 | SW |
| 208 | 157493   | 107000.2 | 947.037 | SW |
| 209 | 157477.8 | 106998.5 | 946.478 | SW |
| 210 | 157469.4 | 106998.8 | 946.072 | SW |
| 211 | 157470.6 | 106994   | 946.337 | SW |
| 212 | 157510.5 | 106994.9 | 948.275 | SW |
| 213 | 157517.7 | 106993.5 | 948.966 | AS |
| 214 | 157518.9 | 106996.9 | 949.073 | AS |
| 215 | 157519   | 106996.6 | 948.998 | CL |
| 216 | 157516.2 | 106989.6 | 947.889 | SD |
| 217 | 157515.6 | 106987.5 | 947.847 | SD |
| 218 | 157496.1 | 106986.6 | 946.712 | SD |
| 219 | 157472   | 106987.6 | 945.961 | SD |
| 220 | 157471.6 | 106991.2 | 945.97  | SD |
| 221 | 157491.4 | 106991.6 | 946.531 | SD |
| 222 | 157492.3 | 106995.5 | 947.075 | AS |
| 223 | 157491.6 | 106998.5 | 946.986 | AS |
| 224 | 157496.1 | 106999.4 | 947.236 | AS |
| 225 | 157496.8 | 107002.6 | 947.213 | AS |
| 226 | 157496.8 | 107004.6 | 947.129 | AS |
| 227 | 157496   | 107006.3 | 947.038 | AS |
| 228 | 157493.3 | 107008.3 | 946.803 | AS |
| 229 | 157488   | 107012.1 | 946.298 | AS |
| 230 | 157489.5 | 107015.9 | 946.23  | AS |
| 231 | 157495.4 | 107011.6 | 946.81  | AS |
| 232 | 157504   | 107005.3 | 947.649 | AS |
| 233 | 157513   | 107000.1 | 948.437 | AS |
| 234 | 157471.2 | 106997.6 | 946.314 | AS |
| 235 | 157471.4 | 106994.5 | 946.32  | AS |
| 236 | 157470.7 | 107002.7 | 945.256 | SD |
| 237 | 157470.8 | 107006.4 | 945.17  | SD |
| 238 | 157471.5 | 107014.2 | 944.917 | SD |
| 239 | 157472.3 | 107018.5 | 944.764 | SD |
| 240 | 157471.4 | 106996.1 | 946.32  | CL |
| 241 | 157491.8 | 106996.8 | 947.054 | CL |
| 242 | 157490.6 | 107004.4 | 946.152 | SD |

|     |          |          |         |    |
|-----|----------|----------|---------|----|
| 243 | 157491.7 | 107012   | 946.573 | CL |
| 244 | 157519.7 | 107001.3 | 949.277 | SD |
| 245 | 157521   | 107004.5 | 949.294 | SD |
| 246 | 157492.6 | 107018.3 | 946.666 | SD |
| 247 | 157495.4 | 107022.5 | 946.514 | SD |
| 248 | 157478.5 | 107031.4 | 945.222 | SD |
| 249 | 157476.8 | 107029.3 | 945.254 | SD |
| 250 | 157481   | 107034.3 | 945.292 | SD |
| 251 | 157469.8 | 107031.4 | 943.926 | SW |
| 252 | 157470.3 | 107033   | 944.019 | SW |
| 253 | 157465.2 | 107026.8 | 943.941 | SW |
| 254 | 157470.1 | 107033.4 | 944.043 | CW |
| 255 | 157455.5 | 107042.5 | 942.088 | CW |
| 256 | 157459   | 107041.5 | 942.121 | SD |
| 257 | 157451.3 | 107046.2 | 940.88  | SD |
| 258 | 157451.5 | 107042.8 | 941.621 | AS |
| 259 | 157451.6 | 107042.8 | 941.62  | AS |
| 260 | 157449.6 | 107039.3 | 941.561 | AS |
| 261 | 157444.2 | 107049.5 | 940.568 | CW |
| 262 | 157443.1 | 107051.1 | 940.188 | CW |
| 263 | 157443.3 | 107052.1 | 940.132 | CW |
| 264 | 157449   | 107059.6 | 940.187 | CW |
| 265 | 157444.4 | 107062.7 | 940.175 | CW |
| 266 | 157437.1 | 107053.5 | 939.917 | CW |
| 267 | 157435.7 | 107051.7 | 939.931 | CW |
| 268 | 157432.2 | 107044.5 | 940.045 | CW |
| 269 | 157413   | 107044.3 | 939.439 | CW |
| 270 | 157408.2 | 107044.2 | 939.276 | CW |
| 271 | 157409.3 | 107049.1 | 938.91  | CW |
| 272 | 157416.1 | 107049.2 | 939.245 | CW |
| 273 | 157416.8 | 107052.4 | 939.076 | CW |
| 274 | 157417.1 | 107052.6 | 938.926 | SW |
| 275 | 157435.6 | 107043.7 | 940.096 | SW |
| 276 | 157441.2 | 107040.9 | 940.809 | SW |
| 277 | 157449.4 | 107036.9 | 941.885 | SW |
| 278 | 157438.2 | 107047.2 | 940.116 | CL |
| 279 | 157437.4 | 107045.5 | 940.066 | AS |
| 280 | 157439.3 | 107049.2 | 940.113 | AS |
| 281 | 157440.9 | 107052.7 | 940.002 | SD |
| 282 | 157443   | 107056   | 940.02  | SD |
| 283 | 157436.7 | 107041.8 | 941.199 | SD |
| 284 | 157435.7 | 107038.5 | 941.169 | SD |
| 285 | 157431.5 | 107044.9 | 939.761 | EP |
| 286 | 157428.8 | 107057.7 | 938.851 | TP |



|     |          |          |         |    |
|-----|----------|----------|---------|----|
| 287 | 157422.3 | 107061.3 | 938.153 | CW |
| 288 | 157421.1 | 107060.2 | 938.027 | AS |
| 289 | 157418.7 | 107057   | 938.141 | AS |
| 290 | 157426.7 | 107051.2 | 939.115 | AS |
| 291 | 157428   | 107055.3 | 938.952 | AS |
| 292 | 157420.3 | 107053.4 | 938.532 | SD |
| 293 | 157420.1 | 107050.5 | 938.936 | SD |
| 294 | 157419   | 107049.3 | 939.11  | SD |
| 295 | 157404.4 | 107044.2 | 939.024 | SW |
| 296 | 157396.8 | 107044.2 | 938.808 | SW |
| 297 | 157397.2 | 107048.8 | 938.931 | SW |
| 298 | 157423.2 | 107064.7 | 935.363 | SD |
| 299 | 157425.6 | 107067.4 | 935.261 | SD |
| 300 | 157408.7 | 107082.3 | 934.487 | SD |
| 301 | 157405.8 | 107078.4 | 934.659 | SD |
| 302 | 157401.9 | 107074.3 | 935.225 | AS |
| 303 | 157399.9 | 107070.7 | 935.45  | AS |
| 304 | 157400.6 | 107072.6 | 935.336 | CL |
| 305 | 157410.1 | 107060.7 | 937.218 | SW |
| 306 | 157395.7 | 107073.7 | 934.778 | SW |
| 307 | 157386.9 | 107080.7 | 933.479 | SW |
| 308 | 157395.2 | 107069.8 | 936.175 | SD |
| 309 | 157392   | 107075.1 | 934.367 | EP |
| 310 | 157390.2 | 107083.6 | 933.455 | TP |
| 311 | 157384.2 | 107087.8 | 932.306 | AS |
| 312 | 157382.3 | 107085.2 | 932.475 | AS |
| 313 | 157383   | 107086.6 | 932.359 | CL |
| 314 | 157381.2 | 107082   | 933.207 | SD |
| 315 | 157380.3 | 107078.7 | 933.372 | SD |
| 316 | 157386.9 | 107092.2 | 930.519 | SD |
| 317 | 157389.3 | 107094   | 930.426 | SD |
| 318 | 157384.8 | 107089.5 | 932.173 | SD |
| 319 | 157376.9 | 107089.2 | 931.605 | CW |
| 320 | 157376   | 107095.4 | 930.668 | CW |
| 321 | 157369.6 | 107099.9 | 929.667 | CW |
| 322 | 157367.4 | 107096.8 | 929.998 | CW |
| 323 | 157363.3 | 107106   | 928.333 | CW |
| 324 | 157360.5 | 107102.6 | 928.593 | CW |
| 325 | 157365.2 | 107101.2 | 929.116 | CL |
| 326 | 157362.8 | 107097.6 | 931.383 | SD |
| 327 | 157361.9 | 107094.2 | 931.554 | SD |
| 328 | 157369.1 | 107104.1 | 930.172 | SD |
| 329 | 157371.1 | 107105.1 | 930.195 | SD |
| 330 | 157361.1 | 107112.8 | 926.36  | EP |

|     |          |          |         |    |
|-----|----------|----------|---------|----|
| 331 | 157362.2 | 107112.5 | 926.45  | TP |
| 332 | 157359.9 | 107109.1 | 927.36  | AS |
| 333 | 157358.8 | 107112.6 | 926.54  | AS |
| 334 | 157359   | 107114.3 | 926.143 | AS |
| 335 | 157360.4 | 107115.8 | 925.669 | AS |
| 336 | 157362.3 | 107117.3 | 925.323 | AS |
| 337 | 157365.3 | 107118.5 | 925.069 | AS |
| 338 | 157387.2 | 107121.2 | 924.391 | AS |
| 339 | 157387.2 | 107120.9 | 924.39  | SW |
| 340 | 157386.8 | 107124.7 | 924.487 | SW |
| 341 | 157382.5 | 107122.6 | 924.39  | CL |
| 342 | 157383   | 107119.3 | 925.222 | SD |
| 343 | 157383   | 107119.2 | 925.296 | SD |
| 344 | 157383.6 | 107115.5 | 925.999 | SD |
| 345 | 157380.3 | 107129.1 | 925.018 | SD |
| 346 | 157388.3 | 107128.2 | 925.101 | HS |
| 347 | 157371.6 | 107126.6 | 925.045 | HS |
| 348 | 157369.9 | 107135.1 | 924.998 | HS |
| 349 | 157362.6 | 107121.4 | 925.067 | AS |
| 350 | 157360.3 | 107121.2 | 925.147 | AS |
| 351 | 157359.4 | 107122.2 | 924.804 | AS |
| 352 | 157361.5 | 107130.3 | 922.418 | AS |
| 353 | 157362.8 | 107136   | 921.055 | AS |
| 354 | 157359.4 | 107136.7 | 920.965 | AS |
| 355 | 157364.4 | 107135.6 | 921.217 | CW |
| 356 | 157357.3 | 107136.2 | 921.113 | CW |
| 357 | 157357.5 | 107134.2 | 921.595 | CW |
| 358 | 157356.7 | 107129.2 | 922.952 | CW |
| 359 | 157356.6 | 107128.3 | 923.136 | SW |
| 360 | 157353.1 | 107122   | 925.017 | SW |
| 361 | 157349.6 | 107119.8 | 925.711 | SW |
| 362 | 157345.9 | 107118.4 | 925.483 | SW |
| 363 | 157345.3 | 107118.1 | 925.265 | AS |
| 364 | 157343.9 | 107114.7 | 925.371 | AS |
| 365 | 157350   | 107111.9 | 926.149 | AS |
| 366 | 157354   | 107109.6 | 926.823 | AS |
| 367 | 157355.3 | 107122.5 | 924.862 | AS |
| 368 | 157353.2 | 107120.8 | 925.276 | AS |
| 369 | 157349.9 | 107118.5 | 925.612 | AS |
| 370 | 157348   | 107117.8 | 925.538 | AS |
| 371 | 157346.7 | 107112.9 | 925.959 | SW |
| 372 | 157343.2 | 107112.6 | 927.407 | SD |
| 373 | 157343.3 | 107109.8 | 927.388 | SD |
| 374 | 157344.3 | 107122.1 | 922.768 | SD |

|     |          |          |         |    |
|-----|----------|----------|---------|----|
| 375 | 157344.1 | 107125.4 | 922.081 | SD |
| 376 | 157319.5 | 107126.6 | 920.576 | SD |
| 377 | 157319.4 | 107126.7 | 920.641 | SD |
| 378 | 157319.3 | 107128.9 | 920.181 | SD |
| 379 | 157321.7 | 107129.4 | 920.409 | HS |
| 380 | 157334.9 | 107129.8 | 921.621 | HS |
| 381 | 157336.8 | 107120.9 | 924.221 | SW |
| 382 | 157335.8 | 107116.6 | 924.485 | SW |
| 383 | 157333.7 | 107116   | 924.783 | SW |
| 384 | 157329.5 | 107114.3 | 924.953 | SW |
| 385 | 157331.9 | 107118.3 | 924.058 | SW |
| 386 | 157335.1 | 107116.7 | 924.54  | EP |
| 387 | 157339.1 | 107115.8 | 925.004 | TP |
| 388 | 157319.1 | 107118.3 | 924.116 | SD |
| 389 | 157318.9 | 107115   | 924.416 | SD |
| 390 | 157298   | 107118.4 | 922.217 | SD |
| 391 | 157298.1 | 107116.4 | 922.222 | SD |
| 392 | 157279.9 | 107115.3 | 921.023 | SD |
| 393 | 157280.9 | 107113.1 | 921.133 | SD |
| 394 | 157319.1 | 107122.9 | 922.295 | CL |
| 395 | 157309.6 | 107121.8 | 921.593 | SW |
| 396 | 157307.4 | 107125.5 | 921.201 | SW |
| 397 | 157306.9 | 107121.8 | 921.222 | EP |
| 398 | 157304.2 | 107121.3 | 921.156 | SW |
| 399 | 157296.5 | 107122.7 | 919.976 | CL |
| 400 | 157276.9 | 107120.9 | 917.759 | CL |
| 401 | 157281.5 | 107118.6 | 918.582 | SW |
| 402 | 157280.2 | 107117.9 | 918.414 | SW |
| 403 | 157277.7 | 107116.3 | 918.495 | SW |
| 404 | 157277.2 | 107115.6 | 918.674 | SW |
| 405 | 157276.7 | 107118.8 | 917.908 | SW |
| 406 | 157273.3 | 107116.8 | 917.186 | SW |
| 407 | 157268.7 | 107113.8 | 916.871 | SW |
| 408 | 157266   | 107112.3 | 916.802 | SW |
| 409 | 157264.8 | 107111.2 | 916.875 | SW |
| 410 | 157266.2 | 107116.6 | 916.32  | SW |
| 411 | 157265   | 107120.6 | 915.888 | SW |
| 412 | 157274.8 | 107122.3 | 917.618 | SW |
| 413 | 157274.3 | 107124.3 | 915.927 | SD |
| 414 | 157273.3 | 107126.6 | 915.583 | SD |
| 415 | 157258.4 | 107120.2 | 914.727 | SW |
| 416 | 157251.8 | 107121.4 | 913.703 | SW |
| 417 | 157245.1 | 107123.3 | 912.044 | SW |
| 418 | 157247.8 | 107127.5 | 911.245 | SW |

|     |          |          |         |    |
|-----|----------|----------|---------|----|
| 419 | 157251.4 | 107131   | 910.777 | SW |
| 420 | 157248.6 | 107133.5 | 910.407 | SW |
| 421 | 157241.1 | 107126.8 | 911.067 | SW |
| 422 | 157240.1 | 107126.8 | 910.938 | SW |
| 423 | 157244.5 | 107116.2 | 912.525 | SW |
| 424 | 157241.7 | 107115.6 | 912.261 | SW |
| 425 | 157227.2 | 107106.8 | 911.888 | SW |
| 426 | 157220   | 107102   | 911.633 | SW |
| 427 | 157216.8 | 107107   | 911.146 | SW |
| 428 | 157218.9 | 107105.5 | 911.14  | CL |
| 429 | 157231   | 107113.9 | 911.308 | CL |
| 430 | 157228.2 | 107116.7 | 911.515 | SW |
| 431 | 157230.8 | 107120.3 | 911.233 | SW |
| 432 | 157232.6 | 107124.6 | 910.337 | SW |
| 433 | 157232.1 | 107130.8 | 909.298 | SW |
| 434 | 157239.8 | 107119.8 | 911.527 | CL |
| 435 | 157242   | 107114.6 | 913.927 | SD |
| 436 | 157242.1 | 107114   | 914.239 | SD |
| 437 | 157243.3 | 107110   | 914.213 | SD |
| 438 | 157238.3 | 107128.2 | 910.155 | SD |
| 439 | 157239.2 | 107129.3 | 909.515 | CW |
| 440 | 157236.2 | 107137.4 | 908.694 | CW |
| 441 | 157229.3 | 107154.4 | 907.528 | CW |
| 442 | 157225.8 | 107160.1 | 907.551 | CW |
| 443 | 157223.6 | 107162.7 | 907.404 | CW |
| 444 | 157214.7 | 107170.4 | 906.988 | CW |
| 445 | 157211.1 | 107164.8 | 906.788 | SW |
| 446 | 157215.1 | 107163.2 | 907.007 | SW |
| 447 | 157219.8 | 107158.4 | 907.453 | SW |
| 448 | 157223.5 | 107152.6 | 907.631 | SW |
| 449 | 157229.3 | 107138.4 | 908.549 | SW |
| 450 | 157222.8 | 107146.6 | 905.551 | SD |
| 451 | 157219.2 | 107145.4 | 905.298 | SD |
| 452 | 157210.5 | 107158.5 | 904.956 | SD |
| 453 | 157210.9 | 107160.6 | 904.788 | SD |
| 454 | 157210.8 | 107160.5 | 904.855 | SD |
| 455 | 157207.8 | 107156.5 | 904.716 | SD |
| 456 | 157183.6 | 107159.8 | 903.976 | SD |
| 457 | 157181.3 | 107165.6 | 904.268 | SD |
| 458 | 157179.9 | 107169.4 | 906.453 | SW |
| 459 | 157187.4 | 107169.8 | 906.486 | SW |
| 460 | 157188.1 | 107175   | 906.837 | SW |
| 461 | 157193.8 | 107174.9 | 906.741 | SW |
| 462 | 157197.3 | 107174.5 | 906.674 | SW |

|     |          |          |         |    |
|-----|----------|----------|---------|----|
| 463 | 157198   | 107169   | 906.59  | SW |
| 464 | 157205.9 | 107167.2 | 906.778 | SW |
| 465 | 157210.3 | 107165.9 | 906.789 | SW |
| 466 | 157209.5 | 107171.7 | 906.809 | SW |
| 467 | 157213.8 | 107167   | 906.792 | CL |
| 468 | 157227.7 | 107150.1 | 907.746 | CL |
| 469 | 157228.2 | 107149.3 | 907.791 | CL |
| 470 | 157233   | 107151.8 | 907.958 | SD |
| 471 | 157235   | 107152.7 | 907.974 | SD |
| 472 | 157212.9 | 107173   | 907.19  | SD |
| 473 | 157213.3 | 107175.1 | 907.322 | SD |
| 474 | 157176.2 | 107175.9 | 907.361 | SD |
| 475 | 157175.4 | 107178.3 | 907.355 | SD |
| 476 | 157175.7 | 107171.2 | 906.552 | CL |
| 477 | 157173.1 | 107173.4 | 906.577 | SW |
| 478 | 157169.5 | 107166.7 | 906.412 | SW |
| 479 | 157158   | 107164.7 | 906.632 | SW |
| 480 | 157155.4 | 107169   | 906.734 | SW |
| 481 | 157154.1 | 107169.9 | 907.146 | SW |
| 482 | 157153   | 107163.8 | 906.807 | SW |
| 483 | 157145   | 107161.5 | 907.021 | SW |
| 484 | 157139.7 | 107159.9 | 907.259 | SW |
| 485 | 157137.6 | 107159.1 | 907.313 | SW |
| 486 | 157134.7 | 107156.5 | 907.263 | SW |
| 487 | 157133   | 107154.4 | 906.989 | SW |
| 488 | 157129.5 | 107150.8 | 906.089 | SW |
| 489 | 157122.4 | 107144.7 | 904.989 | SW |
| 490 | 157120.9 | 107147.5 | 905.105 | SW |
| 491 | 157129.1 | 107154.8 | 906.566 | SW |
| 492 | 157129.4 | 107157.2 | 907.354 | SW |
| 493 | 157129.1 | 107157.9 | 907.628 | SW |
| 494 | 157120.6 | 107157.6 | 908.441 | SW |
| 495 | 157115.9 | 107157.3 | 908.863 | SW |
| 496 | 157110.4 | 107157.5 | 909.379 | SW |
| 497 | 157102.8 | 107157.1 | 910.265 | SW |
| 498 | 157102.6 | 107162   | 910.545 | SW |
| 499 | 157108   | 107161.5 | 909.657 | SW |
| 500 | 157112.8 | 107162.3 | 909.404 | SW |
| 501 | 157122.3 | 107163.2 | 908.982 | SW |
| 502 | 157127.7 | 107162.4 | 908.304 | SW |
| 503 | 157136.3 | 107163.3 | 907.683 | SW |
| 504 | 157151.4 | 107167.7 | 906.994 | SW |
| 505 | 157152.1 | 107165.3 | 906.847 | CL |
| 506 | 157153.6 | 107161.2 | 905.285 | SD |

|     |          |          |         |    |
|-----|----------|----------|---------|----|
| 507 | 157155.2 | 107158.5 | 905.289 | SD |
| 508 | 157152.8 | 107169.7 | 907.202 | SD |
| 509 | 157152.3 | 107171.7 | 907.773 | SD |
| 510 | 157147.8 | 107169.2 | 907.685 | HS |
| 511 | 157125.2 | 107159.7 | 908.079 | CL |
| 512 | 157124.7 | 107153.1 | 906.274 | SD |
| 513 | 157118.9 | 107150.8 | 906.187 | SD |
| 514 | 157125   | 107164.6 | 910.811 | SD |
| 515 | 157124.7 | 107166.6 | 910.927 | SD |
| 516 | 157100.4 | 107165.2 | 910.901 | SW |
| 517 | 157091.2 | 107159.7 | 912.146 | SW |
| 518 | 157091.5 | 107155.3 | 912.188 | SW |
| 519 | 157099.8 | 107157.1 | 910.659 | SW |
| 520 | 157101.9 | 107156   | 910.294 | SD |
| 521 | 157103.1 | 107153.6 | 908.92  | SD |
| 522 | 157103.6 | 107152.9 | 907.787 | SD |
| 523 | 157100.4 | 107159.1 | 910.495 | CL |
| 524 | 157099.9 | 107167.3 | 913.801 | SD |
| 525 | 157099.4 | 107169.5 | 913.844 | SD |
| 526 | 157085.7 | 107157   | 913.01  | SW |
| 527 | 157085.6 | 107153.1 | 912.913 | SW |
| 528 | 157078.2 | 107155   | 913.914 | SW |
| 529 | 157077.3 | 107149.9 | 913.611 | SW |
| 530 | 157071.1 | 107152.8 | 913.975 | SW |
| 531 | 157057.9 | 107151.4 | 915.67  | SW |
| 532 | 157063.5 | 107144.6 | 914.532 | SW |
| 533 | 157058.2 | 107139.2 | 913.626 | SW |
| 534 | 157067.5 | 107138.9 | 910.178 | SD |
| 535 | 157065.7 | 107141.7 | 912.14  | SD |
| 536 | 157064.9 | 107143.7 | 913.499 | SD |
| 537 | 157058.9 | 107153.9 | 916.178 | SD |
| 538 | 157056.9 | 107156.7 | 916.368 | SD |
| 539 | 157060.7 | 107149.1 | 915.1   | CL |
| 540 | 157054.5 | 107147.2 | 915.941 | SW |
| 541 | 157047.8 | 107150.1 | 917.024 | SW |
| 542 | 157040.7 | 107149.5 | 918.167 | SW |
| 543 | 157043.2 | 107144.6 | 917.758 | SW |
| 544 | 157037.3 | 107146.5 | 918.924 | SW |
| 545 | 157033.6 | 107144.7 | 919.523 | SW |
| 546 | 157024.1 | 107142.1 | 920.727 | SW |
| 547 | 157017.4 | 107140.6 | 921.096 | SW |
| 548 | 157017.7 | 107137.3 | 920.869 | SW |
| 549 | 157027   | 107139.9 | 920.093 | SW |
| 550 | 157033.4 | 107141.3 | 919.548 | SW |

|     |          |          |         |    |
|-----|----------|----------|---------|----|
| 551 | 157049.4 | 107141   | 913.239 | SW |
| 552 | 157042.3 | 107139.2 | 912.781 | SD |
| 553 | 157044.6 | 107135.3 | 912.711 | SD |
| 554 | 157039.1 | 107135.1 | 912.584 | HS |
| 555 | 157035.1 | 107131.2 | 912.216 | HS |
| 556 | 157034.4 | 107131.8 | 912.193 | HS |
| 557 | 157045.6 | 107128.6 | 912.74  | HS |
| 558 | 157038.5 | 107145   | 918.564 | CL |
| 559 | 157036.1 | 107147.1 | 920.984 | SD |
| 560 | 157034.9 | 107148.4 | 921.44  | SD |
| 561 | 157016.6 | 107146.9 | 920.38  | HS |
| 562 | 157007.4 | 107143.4 | 920.982 | HS |
| 563 | 156992.2 | 107138.1 | 922.311 | HS |
| 564 | 156992.6 | 107135.3 | 922.25  | AS |
| 565 | 156992.7 | 107135.2 | 922.236 | AS |
| 566 | 156993.5 | 107131.6 | 922.062 | AS |
| 567 | 156993   | 107133.7 | 922.226 | CL |
| 568 | 156997.6 | 107127.9 | 918.117 | SD |
| 569 | 156999   | 107124.5 | 916.589 | SD |
| 570 | 156986.1 | 107143.2 | 925.034 | SD |
| 571 | 156987.7 | 107139.8 | 924.416 | SD |
| 572 | 156972.8 | 107135.4 | 923.756 | SW |
| 573 | 156970.5 | 107128.6 | 923.317 | SW |
| 574 | 156959.8 | 107135.1 | 923.97  | SW |
| 575 | 156947.9 | 107134   | 924.711 | SW |
| 576 | 156947.1 | 107128.3 | 924.55  | SW |
| 577 | 156937.3 | 107126.9 | 924.9   | SW |
| 578 | 156928.8 | 107126.8 | 925.104 | SW |
| 579 | 156927.2 | 107132.1 | 925.624 | SW |
| 580 | 156950.7 | 107132   | 924.262 | CL |
| 581 | 156952.3 | 107126.2 | 922.926 | SD |
| 582 | 156954.3 | 107123   | 922.87  | SD |
| 583 | 156950.3 | 107136   | 925.656 | SD |
| 584 | 156950.4 | 107138.2 | 925.628 | SD |
| 585 | 156909.5 | 107133.6 | 927.495 | SD |
| 586 | 156909.7 | 107130.8 | 927.457 | SD |
| 587 | 156911.8 | 107120.3 | 924.162 | SD |
| 588 | 156913.9 | 107117.5 | 921.111 | SD |
| 589 | 156909.2 | 107125.6 | 926.059 | CL |
| 590 | 156909.2 | 107125.6 | 926.054 | SW |
| 591 | 156908.4 | 107128.7 | 926.525 | SW |
| 592 | 156894.1 | 107127.1 | 926.65  | SW |
| 593 | 156893   | 107121.3 | 926.483 | SW |
| 594 | 156881.8 | 107122.7 | 926.712 | SW |

|     |          |          |         |    |
|-----|----------|----------|---------|----|
| 595 | 156880.3 | 107128.3 | 927.029 | SW |
| 596 | 156872.4 | 107130.3 | 927.418 | SW |
| 597 | 156868.2 | 107123.8 | 927.161 | SW |
| 598 | 156864   | 107127.1 | 927.078 | SW |
| 599 | 156857.1 | 107133.8 | 926.794 | SW |
| 600 | 156850.1 | 107138.9 | 926.275 | SW |
| 601 | 156840.3 | 107144.3 | 925.662 | SW |
| 602 | 156858   | 107140.9 | 926.817 | SW |
| 603 | 156872.3 | 107130.5 | 927.412 | SW |
| 604 | 156868   | 107120.9 | 925.861 | SD |
| 605 | 156866.8 | 107117.5 | 926.047 | SD |
| 606 | 156871.9 | 107133   | 927.743 | SD |
| 607 | 156871.8 | 107136.2 | 927.976 | SD |
| 608 | 156871.2 | 107127   | 927.045 | CL |
| 609 | 156849   | 107147.8 | 926.134 | CL |
| 610 | 156851.5 | 107148.7 | 926.427 | AS |
| 611 | 156852.9 | 107152.2 | 926.773 | AS |
| 612 | 156854.7 | 107155.3 | 927.198 | AS |
| 613 | 156859.6 | 107157.3 | 928.097 | AS |
| 614 | 156875.5 | 107161.8 | 930.971 | AS |
| 615 | 156873.8 | 107166.5 | 930.86  | AS |
| 616 | 156851.3 | 107160   | 926.14  | AS |
| 617 | 156837.7 | 107158.1 | 924.612 | AS |
| 618 | 156832.3 | 107158.4 | 923.758 | AS |
| 619 | 156833.3 | 107150.4 | 924.002 | AS |
| 620 | 156839.9 | 107147.9 | 925.148 | AS |
| 621 | 156846.1 | 107144.8 | 925.837 | AS |
| 622 | 156865.7 | 107125.1 | 927.08  | EP |
| 623 | 156863.5 | 107128   | 926.992 | TP |
| 624 | 156840.5 | 107144.8 | 925.624 | SD |
| 625 | 156855.4 | 107152.3 | 927.023 | SD |
| 626 | 156858.2 | 107152.9 | 927.685 | SD |
| 627 | 156878.3 | 107161   | 931.407 | SD |
| 628 | 156878.5 | 107159.2 | 931.367 | SD |
| 629 | 156874.1 | 107169.2 | 930.966 | SD |
| 630 | 156873   | 107172.2 | 931.008 | SD |
| 631 | 156850   | 107164.5 | 925.54  | SD |
| 632 | 156830.1 | 107161   | 923.319 | SD |
| 633 | 156833   | 107154.2 | 923.91  | CL |
| 634 | 156834.4 | 107148.8 | 924.207 | SD |
| 635 | 156834.9 | 107146.8 | 924.522 | SD |
| 636 | 156863.5 | 107171.5 | 928.148 | HS |
| 637 | 156855.5 | 107168.6 | 928.547 | HS |
| 638 | 156880.6 | 107179.2 | 927.587 | HS |



الملحق رقم (5) المنحنيات الأفقية

Tangent Data

| Description | PT Station | Northing   | Easting    |
|-------------|------------|------------|------------|
| Start:      | 0+00.000   | 106883.326 | 157741.395 |
| End:        | 0+24.317   | 106868.516 | 157722.109 |

Tangent Data

| Parameter | Value  | Parameter | Value                   |
|-----------|--------|-----------|-------------------------|
| Length:   | 24.317 | Course:   | S 52° 28' 49.4379"<br>W |

Curve Point Data

| Description | Station  | Northing   | Easting    |
|-------------|----------|------------|------------|
| PC:         | 0+24.317 | 106868.516 | 157722.109 |
| RP:         |          | 106892.31  | 157703.838 |
| PT:         | 0+68.622 | 106871.888 | 157681.862 |

Circular Curve Data

| Parameter | Value            | Parameter | Value                   |
|-----------|------------------|-----------|-------------------------|
| Delta:    | 84° 37' 02.1525" | Type:     | RIGHT                   |
| Radius:   | 30               | Tangent:  | 27.306                  |
| Length:   | 44.305           | External: | 10.566                  |
| Mid-Ord:  | 7.814            | Course:   | N 85° 12' 39.4858"<br>W |
| Chord:    | 40.387           |           |                         |

Tangent Data

| Description | PT Station | Northing   | Easting    |
|-------------|------------|------------|------------|
| Start:      | 0+68.622   | 106871.888 | 157681.862 |
| End:        | 1+02.875   | 106896.979 | 157658.544 |

Tangent Data

| Parameter | Value  | Parameter | Value                   |
|-----------|--------|-----------|-------------------------|
| Length:   | 34.253 | Course:   | N 42° 54' 08.4096"<br>W |

Curve Point Data

| Description | Station  | Northing   | Easting    |
|-------------|----------|------------|------------|
| PC:         | 1+02.875 | 106896.979 | 157658.544 |
| RP:         |          | 106624.678 | 157365.538 |
| PT:         | 2+34.300 | 106976.96  | 157555.005 |

**Circular Curve Data**

| Parameter | Value            | Parameter | Value                   |
|-----------|------------------|-----------|-------------------------|
| Delta:    | 18° 49' 30.4909" | Type:     | LEFT                    |
| Radius:   | 400              | Tangent:  | 66.31                   |
| Length:   | 131.424          | External: | 5.459                   |
| Mid-Ord:  | 5.385            | Course:   | N 52° 18' 53.6551"<br>W |
| Chord:    | 130.834          |           |                         |

**Tangent Data**

| Description | PT Station | Northing   | Easting    |
|-------------|------------|------------|------------|
| Start:      | 2+34.300   | 106976.96  | 157555.005 |
| End:        | 3+07.461   | 107011.614 | 157490.572 |

**Tangent Data**

| Parameter | Value  | Parameter | Value                   |
|-----------|--------|-----------|-------------------------|
| Length:   | 73.161 | Course:   | N 61° 43' 38.9005"<br>W |

**Curve Point Data**

| Description | Station  | Northing   | Easting    |
|-------------|----------|------------|------------|
| PC:         | 3+07.461 | 107011.614 | 157490.572 |
| RP:         |          | 107363.896 | 157680.038 |
| PT:         | 3+70.356 | 107045.628 | 157437.745 |

**Circular Curve Data**

| Parameter | Value            | Parameter | Value                   |
|-----------|------------------|-----------|-------------------------|
| Delta:    | 09° 00' 32.5505" | Type:     | RIGHT                   |
| Radius:   | 400              | Tangent:  | 31.512                  |
| Length:   | 62.895           | External: | 1.239                   |
| Mid-Ord:  | 1.236            | Course:   | N 57° 13' 22.6253"<br>W |
| Chord:    | 62.83            |           |                         |

**Tangent Data**

| Description | PT Station | Northing   | Easting    |
|-------------|------------|------------|------------|
| Start:      | 3+70.356   | 107045.628 | 157437.745 |
| End:        | 4+70.712   | 107106.417 | 157357.895 |

**Tangent Data**

| Parameter | Value   | Parameter | Value                   |
|-----------|---------|-----------|-------------------------|
| Length:   | 100.356 | Course:   | N 52° 43' 06.3501"<br>W |

| <u>Curve Point Data</u> |          |            |            |
|-------------------------|----------|------------|------------|
| Description             | Station  | Northing   | Easting    |
| PC:                     | 4+70.712 | 107106.417 | 157357.895 |
| RP:                     |          | 107042.764 | 157309.436 |
| PT:                     | 5+24.214 | 107122.751 | 157307.989 |

| <u>Circular Curve Data</u> |                  |           |                    |
|----------------------------|------------------|-----------|--------------------|
| Parameter                  | Value            | Parameter | Value              |
| Delta:                     | 38° 19' 04.4078" | Type:     | LEFT               |
| Radius:                    | 80               | Tangent:  | 27.795             |
| Length:                    | 53.502           | External: | 4.691              |
| Mid-Ord:                   | 4.431            | Course:   | N 71° 52' 38.5539" |
| Chord:                     | 52.51            |           | W                  |

| <u>Tangent Data</u> |            |            |            |
|---------------------|------------|------------|------------|
| Description         | PT Station | Northing   | Easting    |
| Start:              | 5+24.214   | 107122.751 | 157307.989 |
| End:                | 5+73.227   | 107121.864 | 157258.984 |

| <u>Tangent Data</u> |        |           |                    |
|---------------------|--------|-----------|--------------------|
| Parameter           | Value  | Parameter | Value              |
| Length:             | 49.013 | Course:   | S 88° 57' 49.2422" |
|                     |        |           | W                  |

| <u>Curve Point Data</u> |          |            |            |
|-------------------------|----------|------------|------------|
| Description             | Station  | Northing   | Easting    |
| PC:                     | 5+73.227 | 107121.864 | 157258.984 |
| RP:                     |          | 107151.859 | 157258.441 |
| PCC:                    | 6+09.347 | 107140.596 | 157230.636 |

| <u>Circular Curve Data</u> |                  |           |                    |
|----------------------------|------------------|-----------|--------------------|
| Parameter                  | Value            | Parameter | Value              |
| Delta:                     | 68° 58' 59.9301" | Type:     | RIGHT              |
| Radius:                    | 30               | Tangent:  | 20.612             |
| Length:                    | 36.12            | External: | 6.399              |
| Mid-Ord:                   | 5.274            | Course:   | N 56° 32' 40.7928" |
| Chord:                     | 33.977           |           | W                  |

| <u>Curve Point Data</u> |          |            |            |
|-------------------------|----------|------------|------------|
| Description             | Station  | Northing   | Easting    |
| PCC:                    | 6+09.347 | 107140.596 | 157230.636 |
| RP:                     |          | 107121.822 | 157184.294 |
| PT:                     | 6+79.677 | 107170.61  | 157173.349 |

| <u>Circular Curve Data</u> |                  |           |                         |
|----------------------------|------------------|-----------|-------------------------|
| Parameter                  | Value            | Parameter | Value                   |
| Delta:                     | 80° 35' 31.8109" | Type:     | LEFT                    |
| Radius:                    | 50               | Tangent:  | 42.397                  |
| Length:                    | 70.33            | External: | 15.555                  |
| Mid-Ord:                   | 11.864           | Course:   | N 62° 20' 56.7332"<br>W |
| Chord:                     | 64.674           |           |                         |

| <u>Tangent Data</u> |            |            |            |
|---------------------|------------|------------|------------|
| Description         | PT Station | Northing   | Easting    |
| Start:              | 6+79.677   | 107170.61  | 157173.349 |
| End:                | 8+39.086   | 107135.713 | 157017.805 |

| <u>Tangent Data</u> |        |           |                         |
|---------------------|--------|-----------|-------------------------|
| Parameter           | Value  | Parameter | Value                   |
| Length:             | 159.41 | Course:   | S 77° 21' 17.3614"<br>W |

| <u>Curve Point Data</u> |          |            |            |
|-------------------------|----------|------------|------------|
| Description             | Station  | Northing   | Easting    |
| PC:                     | 8+39.086 | 107135.713 | 157017.805 |
| RP:                     |          | 107330.862 | 156974.023 |
| PT:                     | 8+69.980 | 107131.3   | 156987.26  |

| <u>Circular Curve Data</u> |                  |           |                         |
|----------------------------|------------------|-----------|-------------------------|
| Parameter                  | Value            | Parameter | Value                   |
| Delta:                     | 08° 51' 00.8425" | Type:     | RIGHT                   |
| Radius:                    | 200              | Tangent:  | 15.477                  |
| Length:                    | 30.893           | External: | 0.598                   |
| Mid-Ord:                   | 0.596            | Course:   | S 81° 46' 47.7826"<br>W |
| Chord:                     | 30.862           |           |                         |

**Tangent Data**

| Description | PT Station | Northing   | Easting    |
|-------------|------------|------------|------------|
| Start:      | 8+69.980   | 107131.3   | 156987.26  |
| End:        | 9+63.019   | 107125.142 | 156894.425 |

**Tangent Data**

| Parameter | Value  | Parameter | Value                   |
|-----------|--------|-----------|-------------------------|
| Length:   | 93.039 | Course:   | S 86° 12' 18.2039"<br>W |

**Curve Point Data**

| Description | Station   | Northing   | Easting    |
|-------------|-----------|------------|------------|
| PC:         | 9+63.019  | 107125.142 | 156894.425 |
| RP:         |           | 107175.033 | 156891.115 |
| PT:         | 10+11.957 | 107144.445 | 156851.563 |

**Circular Curve Data**

| Parameter | Value            | Parameter | Value                   |
|-----------|------------------|-----------|-------------------------|
| Delta:    | 56° 04' 43.8903" | Type:     | RIGHT                   |
| Radius:   | 50               | Tangent:  | 26.63                   |
| Length:   | 48.938           | External: | 6.649                   |
| Mid-Ord:  | 5.869            | Course:   | N 65° 45' 19.8510"<br>W |
| Chord:    | 47.008           |           |                         |

**Tangent Data**

| Description | PT Station | Northing   | Easting    |
|-------------|------------|------------|------------|
| Start:      | 10+11.957  | 107144.445 | 156851.563 |
| End:        | 10+22.128  | 107152.491 | 156845.34  |

**Tangent Data**

| Parameter | Value  | Parameter | Value                   |
|-----------|--------|-----------|-------------------------|
| Length:   | 10.171 | Course:   | N 37° 42' 57.9059"<br>W |

الملحق رقم (6) المنحنيات الرأسية

| PVI | Station                                  | Grade Out | Curve Length                |
|-----|------------------------------------------|-----------|-----------------------------|
| 0   | 0+000.00                                 | -9.54%    |                             |
| 1   | 0+130.22                                 | -5.76%    | 49.096m                     |
|     | Vertical Curve Information:(sag curve)   |           |                             |
|     | PVC Station:                             | 0+105.68  | Elevation: 960.311m         |
|     | PVI Station:                             | 0+130.22  | Elevation: 957.970m         |
|     | PVT Station:                             | 0+154.77  | Elevation: 956.555m         |
|     | Low Point:                               | 0+154.77  | Elevation: 956.555m         |
|     | Grade in:                                | -9.54%    | Grade out: -5.76%           |
|     | Change:                                  | 3.78%     | K: 13                       |
|     | Curve Length:                            | 49.096m   |                             |
|     | Headlight Distance:                      | 144.114m  |                             |
| 2   | 0+302.17                                 | -11.90%   | 164.361m                    |
|     | Vertical Curve Information:(crest curve) |           |                             |
|     | PVC Station:                             | 0+219.99  | Elevation: 952.798m         |
|     | PVI Station:                             | 0+302.17  | Elevation: 948.063m         |
|     | PVT Station:                             | 0+384.35  | Elevation: 938.281m         |
|     | High Point:                              | 0+219.99  | Elevation: 952.798m         |
|     | Grade in:                                | -5.76%    | Grade out: -11.90%          |
|     | Change:                                  | 6.14%     | K: 26.760229<br>46          |
|     | Curve Length:                            | 164.361m  |                             |
|     | Passing Distance:                        | 333.950m  | Stopping Distance: 190.383m |
| 3   | 0+496.73                                 | -14.57%   | 80.308m                     |
|     | Vertical Curve Information:(crest curve) |           |                             |
|     | PVC Station:                             | 0+456.58  | Elevation: 929.683m         |
|     | PVI Station:                             | 0+496.73  | Elevation: 924.903m         |
|     | PVT Station:                             | 0+536.88  | Elevation: 919.052m         |
|     | High Point:                              | 0+456.58  | Elevation: 929.683m         |
|     | Grade in:                                | -11.90%   | Grade out: -14.57%          |
|     | Change:                                  | 2.67%     | K: 30.097206<br>14          |
|     | Curve Length:                            | 80.308m   |                             |
|     | Passing Distance:                        | 619.688m  | Stopping Distance: 289.219m |

|                                          |                     |                  |                             |
|------------------------------------------|---------------------|------------------|-----------------------------|
| 4                                        | 0+662.36            | 10.43%           | 161.651m                    |
| Vertical Curve Information:(sag curve)   |                     |                  |                             |
|                                          | PVC Station:        | 0+581.53         | Elevation: 912.546m         |
|                                          | PVI Station:        | 0+662.36         | Elevation: 900.769m         |
|                                          | PVT Station:        | 0+743.18         | Elevation: 909.198m         |
|                                          | Low Point:          | 0+675.75         | Elevation: 905.682m         |
|                                          | Grade in:           | -14.57%          | Grade out: 10.43%           |
|                                          | Change:             | 25.00%           | K: 6.4659748<br>27          |
|                                          | Curve Length:       | 161.651m         |                             |
|                                          | Headlight Distance: | 63.380m          |                             |
| 5                                        | 0+874.48            | 4.39%            | 89.472m                     |
| Vertical Curve Information:(crest curve) |                     |                  |                             |
|                                          | PVC Station:        | 0+829.74         | Elevation: 918.224m         |
|                                          | PVI Station:        | 0+874.48         | Elevation: 922.889m         |
|                                          | PVT Station:        | 0+919.21         | Elevation: 924.854m         |
|                                          | High Point:         | 0+919.21         | Elevation: 924.854m         |
|                                          | Grade in:           | 10.43%           | Grade out: 4.39%            |
|                                          | Change:             | 6.04%            | K: 14.818665<br>81          |
|                                          | Curve Length:       | 89.472m          |                             |
|                                          | Passing Distance:   | 300.850m         | Stopping Distance: 154.805m |
| 6                                        | 0+967.02            | -2.18%           | 71.467m                     |
| Vertical Curve Information:(crest curve) |                     |                  |                             |
|                                          | PVC Station:        | 0+931.29         | Elevation: 925.384m         |
|                                          | PVI Station:        | 0+967.02         | Elevation: 926.953m         |
|                                          | PVT Station:        | 1+002.76         | Elevation: 926.175m         |
|                                          | High Point:         | 0+979.07         | Elevation: 926.433m         |
|                                          | Grade in:           | 4.39%            | Grade out: -2.18%           |
|                                          | Change:             | 6.57%            | K: 10.881664<br>13          |
|                                          | Curve Length:       | 71.467m          |                             |
|                                          | Passing Distance:   | 271.184m         | Stopping Distance: 136.922m |
| 7                                        | 1+020.00            |                  |                             |
| <b>PVI</b>                               | <b>Station</b>      | <b>Grade Out</b> | <b>Curve Length</b>         |
| 0                                        | 0+000.00            | -9.54%           |                             |
| 1                                        | 0+130.22            | -5.76%           | 49.096m                     |
| Vertical Curve Information:(sag curve)   |                     |                  |                             |

|          |                                          |          |                    |                 |
|----------|------------------------------------------|----------|--------------------|-----------------|
|          | PVC Station:                             | 0+105.68 | Elevation:         | 960.311m        |
|          | PVI Station:                             | 0+130.22 | Elevation:         | 957.970m        |
|          | PVT Station:                             | 0+154.77 | Elevation:         | 956.555m        |
|          | Low Point:                               | 0+154.77 | Elevation:         | 956.555m        |
|          | Grade in:                                | -9.54%   | Grade out:         | -5.76%          |
|          | Change:                                  | 3.78%    | K:                 | 13              |
|          | Curve Length:                            | 49.096m  |                    |                 |
|          | Headlight Distance:                      | 144.114m |                    |                 |
| <b>2</b> | 0+302.17                                 | -11.90%  | 164.361m           |                 |
|          | Vertical Curve Information:(crest curve) |          |                    |                 |
|          | PVC Station:                             | 0+219.99 | Elevation:         | 952.798m        |
|          | PVI Station:                             | 0+302.17 | Elevation:         | 948.063m        |
|          | PVT Station:                             | 0+384.35 | Elevation:         | 938.281m        |
|          | High Point:                              | 0+219.99 | Elevation:         | 952.798m        |
|          | Grade in:                                | -5.76%   | Grade out:         | -11.90%         |
|          | Change:                                  | 6.14%    | K:                 | 26.760229<br>46 |
|          | Curve Length:                            | 164.361m |                    |                 |
|          | Passing Distance:                        | 333.950m | Stopping Distance: | 190.383m        |
| <b>3</b> | 0+496.73                                 | -14.57%  | 80.308m            |                 |
|          | Vertical Curve Information:(crest curve) |          |                    |                 |
|          | PVC Station:                             | 0+456.58 | Elevation:         | 929.683m        |
|          | PVI Station:                             | 0+496.73 | Elevation:         | 924.903m        |
|          | PVT Station:                             | 0+536.88 | Elevation:         | 919.052m        |
|          | High Point:                              | 0+456.58 | Elevation:         | 929.683m        |
|          | Grade in:                                | -11.90%  | Grade out:         | -14.57%         |
|          | Change:                                  | 2.67%    | K:                 | 30.097206<br>14 |
|          | Curve Length:                            | 80.308m  |                    |                 |
|          | Passing Distance:                        | 619.688m | Stopping Distance: | 289.219m        |
| <b>4</b> | 0+662.36                                 | 10.43%   | 161.651m           |                 |
|          | Vertical Curve Information:(sag curve)   |          |                    |                 |
|          | PVC Station:                             | 0+581.53 | Elevation:         | 912.546m        |
|          | PVI Station:                             | 0+662.36 | Elevation:         | 900.769m        |
|          | PVT Station:                             | 0+743.18 | Elevation:         | 909.198m        |
|          | Low Point:                               | 0+675.75 | Elevation:         | 905.682m        |
|          | Grade in:                                | -14.57%  | Grade out:         | 10.43%          |
|          | Change:                                  | 25.00%   | K:                 | 6.4659748<br>27 |



|          |                                          |          |                    |                 |
|----------|------------------------------------------|----------|--------------------|-----------------|
|          | Curve Length:                            | 161.651m |                    |                 |
|          | Headlight Distance:                      | 63.380m  |                    |                 |
| <b>5</b> | 0+874.48                                 | 4.39%    | 89.472m            |                 |
|          | Vertical Curve Information:(crest curve) |          |                    |                 |
|          | PVC Station:                             | 0+829.74 | Elevation:         | 918.224m        |
|          | PVI Station:                             | 0+874.48 | Elevation:         | 922.889m        |
|          | PVT Station:                             | 0+919.21 | Elevation:         | 924.854m        |
|          | High Point:                              | 0+919.21 | Elevation:         | 924.854m        |
|          | Grade in:                                | 10.43%   | Grade out:         | 4.39%           |
|          | Change:                                  | 6.04%    | K:                 | 14.818665<br>81 |
|          | Curve Length:                            | 89.472m  |                    |                 |
|          | Passing Distance:                        | 300.850m | Stopping Distance: | 154.805m        |
| <b>6</b> | 0+967.02                                 | -2.18%   | 71.467m            |                 |
|          | Vertical Curve Information:(crest curve) |          |                    |                 |
|          | PVC Station:                             | 0+931.29 | Elevation:         | 925.384m        |
|          | PVI Station:                             | 0+967.02 | Elevation:         | 926.953m        |
|          | PVT Station:                             | 1+002.76 | Elevation:         | 926.175m        |
|          | High Point:                              | 0+979.07 | Elevation:         | 926.433m        |
|          | Grade in:                                | 4.39%    | Grade out:         | -2.18%          |
|          | Change:                                  | 6.57%    | K:                 | 10.881664<br>13 |
|          | Curve Length:                            | 71.467m  |                    |                 |
|          | Passing Distance:                        | 271.184m | Stopping Distance: | 136.922m        |
| <b>7</b> | 1+020.00                                 |          |                    |                 |

## الملحق رقم (7) حساب الكميات

## 1- كميات طبقة الأساس (Base course) :

| Material Table |      |        |                   |
|----------------|------|--------|-------------------|
| Station        | Area | Volume | Cumulative Volume |
| 0+420.00       | 2.32 | 46.40  | 910.84            |
| 0+440.00       | 2.32 | 46.40  | 957.24            |
| 0+460.00       | 2.32 | 46.40  | 1003.64           |
| 0+480.00       | 2.16 | 44.74  | 1048.38           |
| 0+500.00       | 2.32 | 44.67  | 1093.04           |
| 0+520.00       | 2.32 | 46.40  | 1139.44           |
| 0+540.00       | 2.32 | 46.40  | 1185.84           |
| 0+560.00       | 2.32 | 46.40  | 1232.24           |
| 0+580.00       | 2.32 | 46.40  | 1278.64           |
| 0+600.00       | 2.32 | 46.40  | 1325.04           |
| 0+620.00       | 2.32 | 46.40  | 1371.44           |
| 0+640.00       | 2.32 | 46.40  | 1417.84           |
| 0+660.00       | 2.32 | 46.40  | 1464.24           |
| 0+680.00       | 2.32 | 46.40  | 1510.64           |
| 0+700.00       | 2.32 | 46.40  | 1557.04           |
| 0+720.00       | 2.32 | 46.40  | 1603.44           |
| 0+740.00       | 2.32 | 46.40  | 1649.84           |
| 0+760.00       | 2.32 | 46.40  | 1696.24           |
| 0+780.00       | 2.32 | 46.40  | 1742.64           |
| 0+800.00       | 2.16 | 44.80  | 1787.44           |

| Material Table |      |        |                   |
|----------------|------|--------|-------------------|
| Station        | Area | Volume | Cumulative Volume |
| 0+020.00       | 2.32 | 0.00   | 0.00              |
| 0+040.00       | 2.16 | 44.52  | 44.52             |
| 0+060.00       | 2.16 | 42.50  | 87.02             |
| 0+080.00       | 2.32 | 44.65  | 131.67            |
| 0+100.00       | 2.32 | 46.40  | 178.07            |
| 0+120.00       | 2.32 | 46.40  | 224.47            |
| 0+140.00       | 2.32 | 46.40  | 270.87            |
| 0+160.00       | 2.32 | 46.40  | 317.27            |
| 0+180.00       | 2.32 | 46.40  | 363.67            |
| 0+200.00       | 2.32 | 46.40  | 410.07            |
| 0+220.00       | 2.32 | 46.40  | 456.47            |
| 0+240.00       | 2.32 | 46.40  | 502.87            |
| 0+260.00       | 2.32 | 46.40  | 549.27            |
| 0+280.00       | 2.16 | 44.80  | 594.07            |
| 0+300.00       | 2.16 | 43.20  | 637.27            |
| 0+320.00       | 2.32 | 44.78  | 682.05            |
| 0+340.00       | 2.32 | 46.40  | 728.45            |
| 0+360.00       | 2.32 | 46.40  | 774.85            |
| 0+380.00       | 2.16 | 44.79  | 819.64            |
| 0+400.00       | 2.32 | 44.80  | 864.44            |

| Material Table |      |        |                   |
|----------------|------|--------|-------------------|
| Station        | Area | Volume | Cumulative Volume |
| 0+820.00       | 2.32 | 44.80  | 1832.24           |
| 0+840.00       | 2.32 | 46.40  | 1878.64           |
| 0+860.00       | 2.32 | 46.40  | 1925.04           |
| 0+880.00       | 2.32 | 46.40  | 1971.44           |
| 0+900.00       | 2.32 | 46.40  | 2017.84           |
| 0+920.00       | 2.32 | 46.40  | 2064.24           |
| 0+940.00       | 2.32 | 46.40  | 2110.64           |
| 0+960.00       | 2.32 | 46.40  | 2157.04           |
| 0+980.00       | 2.32 | 46.40  | 2203.44           |
| 1+000.00       | 2.32 | 46.40  | 2249.84           |
| 1+020.00       | 0.00 | 23.20  | 2273.04           |

## 2- كميات طبقة الأسفلت (Asphalt) :

| Material Table |      |        |                   |
|----------------|------|--------|-------------------|
| Station        | Area | Volume | Cumulative Volume |
| 0+020.00       | 1.16 | 0.00   | 0.00              |
| 0+040.00       | 1.08 | 22.26  | 22.26             |
| 0+060.00       | 1.08 | 21.25  | 43.51             |
| 0+080.00       | 1.16 | 22.32  | 65.83             |
| 0+100.00       | 1.16 | 23.20  | 89.03             |
| 0+120.00       | 1.16 | 23.20  | 112.23            |
| 0+140.00       | 1.16 | 23.20  | 135.43            |
| 0+160.00       | 1.16 | 23.20  | 158.63            |
| 0+180.00       | 1.16 | 23.20  | 181.83            |
| 0+200.00       | 1.16 | 23.20  | 205.03            |
| 0+220.00       | 1.16 | 23.20  | 228.23            |
| 0+240.00       | 1.16 | 23.20  | 251.43            |
| 0+260.00       | 1.16 | 23.20  | 274.63            |
| 0+280.00       | 1.08 | 22.40  | 297.03            |
| 0+300.00       | 1.08 | 21.60  | 318.63            |
| 0+320.00       | 1.16 | 22.39  | 341.03            |
| 0+340.00       | 1.16 | 23.20  | 364.23            |
| 0+360.00       | 1.16 | 23.20  | 387.43            |
| 0+380.00       | 1.08 | 22.39  | 409.82            |
| 0+400.00       | 1.16 | 22.40  | 432.22            |

| Material Table |      |        |                   |
|----------------|------|--------|-------------------|
| Station        | Area | Volume | Cumulative Volume |
| 0+420.00       | 1.16 | 23.20  | 455.42            |
| 0+440.00       | 1.16 | 23.20  | 478.62            |
| 0+460.00       | 1.16 | 23.20  | 501.82            |
| 0+480.00       | 1.08 | 22.37  | 524.19            |
| 0+500.00       | 1.16 | 22.33  | 546.52            |
| 0+520.00       | 1.16 | 23.20  | 569.72            |
| 0+540.00       | 1.16 | 23.20  | 592.92            |
| 0+560.00       | 1.16 | 23.20  | 616.12            |
| 0+580.00       | 1.16 | 23.20  | 639.32            |
| 0+600.00       | 1.16 | 23.20  | 662.52            |
| 0+620.00       | 1.16 | 23.20  | 685.72            |
| 0+640.00       | 1.16 | 23.20  | 708.92            |
| 0+660.00       | 1.16 | 23.20  | 732.12            |
| 0+680.00       | 1.16 | 23.20  | 755.32            |
| 0+700.00       | 1.16 | 23.20  | 778.52            |
| 0+720.00       | 1.16 | 23.20  | 801.72            |
| 0+740.00       | 1.16 | 23.20  | 824.92            |
| 0+760.00       | 1.16 | 23.20  | 848.12            |
| 0+780.00       | 1.16 | 23.20  | 871.32            |
| 0+800.00       | 1.08 | 22.40  | 893.72            |

| Material Table |      |        |                   |
|----------------|------|--------|-------------------|
| Station        | Area | Volume | Cumulative Volume |
| 0+820.00       | 1.16 | 22.40  | 916.12            |
| 0+840.00       | 1.16 | 23.20  | 939.32            |
| 0+860.00       | 1.16 | 23.20  | 962.52            |
| 0+880.00       | 1.16 | 23.20  | 985.72            |
| 0+900.00       | 1.16 | 23.20  | 1008.92           |
| 0+920.00       | 1.16 | 23.20  | 1032.12           |
| 0+940.00       | 1.16 | 23.20  | 1055.32           |
| 0+960.00       | 1.16 | 23.20  | 1078.52           |
| 0+980.00       | 1.16 | 23.20  | 1101.72           |
| 1+000.00       | 1.16 | 23.20  | 1124.92           |
| 1+020.00       | 0.00 | 11.60  | 1136.52           |

## 3- كميات الجبهه (Curbstone) :

| Material Table |      |        |                   |
|----------------|------|--------|-------------------|
| Station        | Area | Volume | Cumulative Volume |
| 0+020.00       | 0.12 | 0.00   | 0.00              |
| 0+040.00       | 0.06 | 1.70   | 1.70              |
| 0+060.00       | 0.06 | 0.96   | 2.66              |
| 0+080.00       | 0.12 | 1.75   | 4.41              |
| 0+100.00       | 0.12 | 2.40   | 6.81              |
| 0+120.00       | 0.12 | 2.40   | 9.21              |
| 0+140.00       | 0.12 | 2.40   | 11.61             |
| 0+160.00       | 0.12 | 2.40   | 14.01             |
| 0+180.00       | 0.12 | 2.40   | 16.41             |
| 0+200.00       | 0.12 | 2.40   | 18.81             |
| 0+220.00       | 0.12 | 2.40   | 21.21             |
| 0+240.00       | 0.12 | 2.40   | 23.61             |
| 0+260.00       | 0.12 | 2.40   | 26.01             |
| 0+280.00       | 0.06 | 1.80   | 27.81             |
| 0+300.00       | 0.06 | 1.20   | 29.01             |
| 0+320.00       | 0.12 | 1.79   | 30.80             |
| 0+340.00       | 0.12 | 2.40   | 33.20             |
| 0+360.00       | 0.12 | 2.40   | 35.60             |
| 0+380.00       | 0.06 | 1.80   | 37.40             |
| 0+400.00       | 0.12 | 1.80   | 39.20             |



| Material Table |      |        |                   |
|----------------|------|--------|-------------------|
| Station        | Area | Volume | Cumulative Volume |
| 0+420.00       | 0.12 | 2.40   | 41.60             |
| 0+440.00       | 0.12 | 2.40   | 44.00             |
| 0+460.00       | 0.12 | 2.40   | 46.40             |
| 0+480.00       | 0.06 | 1.78   | 48.18             |
| 0+500.00       | 0.12 | 1.75   | 49.93             |
| 0+520.00       | 0.12 | 2.40   | 52.33             |
| 0+540.00       | 0.12 | 2.40   | 54.73             |
| 0+560.00       | 0.12 | 2.40   | 57.13             |
| 0+580.00       | 0.12 | 2.40   | 59.53             |
| 0+600.00       | 0.12 | 2.40   | 61.93             |
| 0+620.00       | 0.12 | 2.40   | 64.33             |
| 0+640.00       | 0.12 | 2.40   | 66.73             |
| 0+660.00       | 0.12 | 2.40   | 69.13             |
| 0+680.00       | 0.12 | 2.40   | 71.53             |
| 0+700.00       | 0.12 | 2.40   | 73.93             |
| 0+720.00       | 0.12 | 2.40   | 76.33             |
| 0+740.00       | 0.12 | 2.40   | 78.73             |
| 0+760.00       | 0.12 | 2.40   | 81.13             |
| 0+780.00       | 0.12 | 2.40   | 83.53             |
| 0+800.00       | 0.06 | 1.80   | 85.33             |

| Material Table |      |        |                   |
|----------------|------|--------|-------------------|
| Station        | Area | Volume | Cumulative Volume |
| 0+820.00       | 0.12 | 1.80   | 87.13             |
| 0+840.00       | 0.12 | 2.40   | 89.53             |
| 0+860.00       | 0.12 | 2.40   | 91.93             |
| 0+880.00       | 0.12 | 2.40   | 94.33             |
| 0+900.00       | 0.12 | 2.40   | 96.73             |
| 0+920.00       | 0.12 | 2.40   | 99.13             |
| 0+940.00       | 0.12 | 2.40   | 101.53            |
| 0+960.00       | 0.12 | 2.40   | 103.93            |
| 0+980.00       | 0.12 | 2.40   | 106.33            |
| 1+000.00       | 0.12 | 2.40   | 108.73            |
| 1+020.00       | 0.00 | 1.20   | 109.93            |