

جامعة بولитеكnic فلسطين
كلية الهندسة
الخليل - فلسطين



إعادة تأهيل وتصميم شارع السهل الجديد

فريق العمل

بدر حازازه
إيهاب أبو زهرة

محمد محاريق
إيهاب قرعيش

اشراف

م. فيضي شبانة

2013 م



ملخص المشروع

إعادة تصعيم وتأهيل شارع السهل - بطا

فريق العمل:

بدر حازرة
ايها ب ابو زهرة

محمد محاريق
ايها ب قرعش

جامعة بوليتكنك فلسطين - ٢٠١٣ م

إشراف:

م. فضي شبانة

الهدف الرئيسي لهذا المشروع هو إعادة تأهيل الشارع الواسع بين مركز مدينة بطا والمناطق الشرقية لها وذلك لسوء التصميم الحالي للطريق وعدم توفر عوامل الأمان والسلامة عليه. وسيتم إنشاء بنية تحتية له وذلك بتصميم المنحنيات الرأسية والأفقية حسب المعايير الهندسية وعمل نظام لنصرification المياه السطحية عن حرم الطريق من خلال القواعد الجاذبية والميول العرضية والعبارات في الأماكن المناسبة وعمل تحطيط ووضع اشارات مرور تتضمن السلامة والأمان وحساب تكلفة إعادة تأهيله وتصعيده.

Al-Saheel Aljaded Street

Prepared By:

| | |
|-------------------------|---------------------|
| Mohammed Mahariq | Bader Hazaze |
| Ihab Abu Zahra | Ihab Qareesh |

Supervisor:

Eng. Faide Shabaneh

Abstract

The main objective of this project is to redesign the road between the center of yatta city and the eastern area Al-Sahel Street by designing it according to Highway specifications and constructing a new infrastructure to reduce the risks of accidents and increase the safety factors, also calculating the cost of rehabilitation of this road.

فهرس المحتويات

الصفحات التمهيدية

| رقم الصفحة | الموضوع |
|------------|--------------------------|
| I | الخلاف |
| II | شهادة تقييم مشروع التخرج |
| III | الإهداء |
| IV | شكر وتقدير |
| V | الملخص |
| VI | The Abstract |
| VII | فهرس المحتويات |
| XII | فهرس الأشكال |
| XIV | فهرس الجداول |

الفصل الأول المقدمة

| | |
|----|-------------------------------|
| ١ | ١-١ علم الطرق |
| ٢ | ٢-١ الطرق على مر العصور |
| ٣ | ٣-١ منطقة الدراسة |
| ٤ | ٤-١ نبذة تاريخية عن مدينة بطا |
| ٥ | ٥-٢ الموقع الجغرافي |
| ٦ | ٦-٢ المساحة |
| ٧ | ٧-١ دراسات سابقة |
| ٨ | ٨-١ فكرة المشروع |
| ٩ | ٩-١ موقع المشروع |
| ١٠ | ١٠-١ اهداف المشروع |

| | |
|---|---|
| ٥ | ٨-١ طريقة العمل |
| ٦ | ٩-١ نطاق المشروع |
| ٦ | ١٠-١ الصعوبات والعوائق |
| ٦ | ١١-١ الاجهزة والادوات والبرامج المستخدمة في المشروع |
| ٧ | ١٢-١ الجداول الزمنية للمقدمة والمشروع |

الفصل الثاني
مشاكل الطريق والحلول المقترحة

| | |
|----|---|
| ١٠ | ١-٢ مقدمة |
| ١٠ | ٢-٢ تعريف بالمشاكل |
| ١١ | ٣-٢ سوء تصريف مياه الامطار وقلة عبارات تصريف مياه الامطار |
| ١١ | ٤-٢ توضيح للمشكلة |
| ١١ | ٤-٣-٢ الحلول المقترحة لتصريف المياه |
| ١٢ | ٤-٤-٢ تشicketات في رصفات الطريق |
| ١٢ | ٤-٤-٢ توضيح للمشكلة |
| ١٢ | ٤-٤-٢ الحلول المقترحة |
| ١٣ | ٥-٢ عدم وجود اللافتات الإرشادية او إشارات المرور |
| ١٣ | ٥-٢ توضيح للمشكلة |
| ١٣ | ٥-٥-٢ الحلول المقترحة |
| ١٤ | ٦-٢ الاضاءة غير متوفرة على الطريق |
| ١٤ | ٦-٦-٢ توضيح للمشكلة |
| ١٤ | ٦-٦-٢ الحلول المقترحة |
| ١٥ | ٧-٢ صور موئلة لبعض الحوادث المرورية |

الفصل الثالث
الاعمال الساحبة والمضلعات

| | |
|----|---|
| ١٧ | ١-٣ المقدمة |
| ١٧ | ٢-٣ انواع المضلعات |
| ١٧ | ١-٢-٣ المضلع المفتوح |
| ١٨ | ٢-٢-٣ المضلع المغلق |
| ١٩ | ٣-٣ متطلبات الدقة لاعمال المضلعات |

| | |
|----|---|
| ٢٠ | ٤-٤ خطوات عمل مطلع في الميدان |
| ٢١ | ١-٤-٣ عملية الاستكشاف للمنطقة |
| ٢٠ | ٢-٤-٣ رسم كروكي عام للمنطقة |
| ٢١ | ٣-٤-٣ اختيار نقاط المطلع |
| ٢١ | ٤-٤-٣ تثبيت نقاط المطلع |
| ٢٢ | ٥-٤-٣ عمل كرت وصف لنقاط المطلع |
| ٢٢ | ٦-٤-٣ قياس المطلع |
| ٢٣ | ٥ القراءات |
| ٢٨ | ٦-٣ حساب احداثيات المحطات قبل التصحيح |
| ٣٠ | ٦-٣ الخطأ في الزوايا والمسافات المرصودة |
| ٣٠ | ١-٦-٣ خطأ عدم تمركز الجهاز |
| ٣٠ | ٢-٦-٣ خطأ عدم تمركز جهاز الرصد |
| ٣١ | ٣-٦-٣ خطأ عدم تمركز العاكس |
| ٣٢ | ٤-٦-٣ الاخطاء في المسافات |
| ٣٢ | Instrument Centering Error ٥-٦-٣ |
| ٣٣ | ٦-٦-٣ اخطاء التوجية |
| ٣٤ | ٧-٦-٣ الاخطاء في قياس الزوايا |
| ٣٥ | ٧-٣ تصحيح الاخطاء في الاحداثيات |
| ٣٥ | Least Square Method ١-٧-٣ |
| ٣٧ | Distance opservation Reduction ٢-٧-٣ |
| ٤١ | ٨-٣ النتائج |

**الفصل الرابع
التصميم الهندسي للطريق**

| | |
|----|-----------------------|
| ٤٥ | ١-٤ المقدمة |
| ٤٥ | ٢-٤ اسس عملية التصميم |
| ٤٦ | ١-٢-٤ حرم الطريق |
| ٤٦ | ٢-٢-٤ حجم المرور |

| | |
|----|--------------------------------------|
| ٤٦ | ٣-٢-٤ تركيب المزور |
| ٤٧ | ٤-٢-٤ السرعة التصميمية |
| ٤٧ | ٤-٢-٤ قطاع الطريق |
| ٤٨ | ٤-٢-٤ عرض الارضية |
| ٤٨ | ٧-٢-٤ العيوب العرضية |
| ٤٩ | ٨-٢-٤ العيوب الطولية |
| ٤٩ | ٩-٢-٤ الجزر الفاصلة بين الاتجاهين |
| ٥٠ | ١٠-٢-٤ اكتاف الطريق |
| ٥٠ | ١١-٢-٤ قواند الاكتاف في الطريق |
| ٥٠ | ١٢-٢-٤ ممرات المشاة |
| ٥١ | ٤-٣-٤ التخطيط الانقلي للطريق |
| ٥١ | ١-٣-٤ المنحنيات الانقلية |
| ٥١ | ٤-١-٣-٤ المنحنيات الانقلية الدائرية |
| ٥٢ | ٤-١-١-٣-٤ المنحنيات الدائرية البسيطة |
| ٥٤ | ٤-١-١-٣-٤ المنحنيات الانتقالية |
| ٥٦ | ٤-٤ القوة الطاردة المركزية |
| ٥٧ | ٤-٤ التعليمة (ارتفاع ظهر المنحنى) |
| ٦١ | ٤-٤ التخطيط الراسى للطريق |
| ٦١ | ١-٦-٤ انواع المنحنيات الراسية |
| ٦٢ | ٢-٦-٤ عناصر المنحنى الراسى |
| ٦٢ | ١-٢-٦-٤ العيوب الراسية العظمى |
| ٦٣ | ٢-٦-٤ طول المنحنى الراسى |
| ٦٦ | ٧-٤ التقاطعات على الطرق |
| ٦٦ | ١٠٧-٤ التقاطع البسيط |
| ٦٨ | ٢-٧-٤ التقاطع الجرسى |
| ٦٨ | ٣٠٧-٤ التقاطع ذو القواعد |
| ٦٨ | ٤-٧-٤ الجزر على التقاطعات |

| | |
|---------|---|
| ٦٩..... | ١-٤-٧-٤ اشكال الجزر |
| ٦٩..... | ٤-٨-٤ تصريف مياه الامطار والعياد السطحية على الطريق |

**الفصل الخامس
حجم المرور**

| | |
|---------|---|
| ٧١..... | ٥-١-٥ حجم المرور |
| ٧١..... | ١-١-٥ العد اليدوي |
| ٧١..... | ٢-١-٥ العد الميكانيكي |
| ٧١..... | ٣-١-٥ العد بطريقة المشاهد المتحركة |
| ٧٢..... | ٤-١-٥ مكان انطلاق السير ووجهته النهائية |
| ٧٢..... | ٥-١-٥ السير الحالي والمستقبل |
| ٧٢..... | ٦-١-٥ عمر الطريق |
| ٧٣..... | ٧-١-٥ سعة الطريق |
| ٧٣..... | ٨-٠-٥ تعداد المركبات |

**الفصل السادس
التصميم الانشائي**

| | |
|---------|---|
| ٧٩..... | ١-٦ المقدمة |
| ٧٩..... | ٢-٦ الانواع الرئيسية للرصف |
| ٧٩..... | ١-٢-٦ الرصف الصلب |
| ٨٠..... | ٢-٢-٦ الرصف المرن |
| ٨١..... | ١-٢-٢-٦ طبقات الرصف المرن |
| ٨٢..... | ٣-٢-٦ الرصف المركب |
| ٨٢..... | ٣-٣-٦ اسباب اعادة التصميم الانشائي للطريق |
| ٨٢..... | ٤-٦ الفحوصات المخبرية على طبقات الرصفة |
| ٨٢..... | ١-٤-٦ تهوية بروكتور المعدلة |
| ٨٧..... | ٢-٤-٦ نسبة تحمل كاليفورنيا |
| ٩٠..... | ٥-٦ تصميم الرصفة المرنة |
| ٩٠..... | ٦-٥-٦ حساب قيمة ESAL |
| ٩٠..... | ١-٥-٦ الحمل المكافئ لمحور مفرد |

| | |
|-----|---|
| ١٠١ | ٢-١-٥-٦ معامل حمل المحور المكافئ |
| ١٠٦ | ٢-٥-٦ حساب سماكة طبقات الرصف |
| ١٠٧ | ١-٢-٥-٦ معامل الرجوعية (MR) |
| ١٠٧ | ٢-٢-٥-٦ الاداء الوظيفي والاداء الانشائي للرصفة المرنة |
| ١٠٧ | ٣-٢-٥-٦ الانحراف المعياري العام |
| ١٠٨ | ٤-٢-٥-٦ الرقم الانشائي SN |
| ١٠٩ | ٥-٢-٥-٦ موثوقية تصميم الرصفة المرنة |

**الفصل السابع
كميات الحفر والردم**

| | |
|-----|--|
| ١١٧ | ١-٧ جداول كميات الحفر والردم |
| ١٢١ | ٢-٧ حساب كميات الحفر والردم النهائية |
| ١٢١ | ٣-٧ حساب كميات الاسفلت وطبقة الاسفلت |

**الفصل الثامن
شبكة مياه الصرف الصحي ومياه الامطار**

| | |
|-----|--|
| ١٢٤ | ١-٨ المقدمة |
| ١٢٤ | ٢-٨ طرق الصرف الصحي |
| ١٢٦ | ٣-٨ انظمة الصرف الصحي |
| ١٢٦ | ٤-٣-٨ نظام التصريف باستخدام الجاذبية الارضية |
| ١٢٦ | ٤-٣-٨ نظام يعتمد على الضغط |
| ١٢٧ | ٤-٨ مكونات شبكة تصريف مياه الصرف الصحي |
| ١٢٩ | ٥-٨ الدراسات الاولية لشبكة الصرف الصحي |
| ١٢٩ | ٦-٨ التخطيط الاولى للشبكة |
| ١٣٠ | ٧-٨ تخطيط القطاع الجانبي |
| ١٣٠ | ٨-٨ تصميم الشبكة |
| ١٣٠ | ٩-٨ معدلات تدفق المخلقات المائية |
| ١٢٣ | ١٠-٨ طريقة تنفيذ خط مواسير الصرف |

**الفصل التاسع
علامات واشارات المرور**

| | |
|----------|---------------------------------------|
| ١٣٥..... | ١-٩ المقدمة |
| ١٣٥..... | ٢-٩ اهداف علامات المرور |
| ١٣٥..... | ٣-٩ الشروط الواجب توفرها في العلامات |
| ١٣٥..... | ٤-٩ انواع علامات المرور |
| ١٤٠..... | ٥-٩ انواع مواقف السيارات بجانب الطريق |
| ١٤٠..... | ٦-٩ انواع اشارات المرور على الطريق |
| ١٤١..... | ٧-٩ اشارات التحذير |
| ١٤٣..... | ٨-٩ الاشارات التنظيمية |
| ١٤٥..... | ٩-٩ الاشارات الارشادية |
| ١٤٧..... | ١٠-٩ اشارات العمل المؤقتة |
| ١٤٩..... | ١١-٩ مواصفات اشارات المرور على الطريق |
| ١٤٩..... | ١٢-٩ موقع الاشارة |

**الفصل العاشر
التكلفة والعطاء**

| | |
|----------|------------------------------------|
| ١٥٦..... | ١-١١ التكاليف |
| ١٥٦..... | ١-١-١٠ التكلفة النهائية للمشروع |
| ١٥٦..... | ٢-١-١٠ ملخص التكلفة الكلية للمشروع |
| ١٥٣..... | ٢-١٠ العطاء |
| ١٥٣..... | ٣-١٠ الوثائق المكونة للعقد |

**الفصل الحادي عشر
النتائج والتوصيات**

| | |
|----------|----------------------------------|
| ١٥٧..... | ١-١١ نتائج المشروع |
| ١٥٧..... | ٢-١١ التوصيات |
| ١٥٨..... | ٣-١١ الجهات المستفيدة من المشروع |

الملاحق

| | |
|------------------|------------------|
| | المصادر والمراجع |
| ١ ملحق رقم | رسامة المطبع |

| | |
|------------|----------------------------|
| ملحق رقم ٢ | تربيط النقاط |
| ملحق رقم ٣ | حسابات تصحيح المضلوع |
| ملحق رقم ٤ | نقاط الرفع التفصيلي للشارع |
| ملحق رقم ٥ | Alignment Curve Report |
| ملحق رقم ٦ | Vertical Curve Report |
| ملحق رقم ٧ | Volume Report |
| ملحق رقم ٨ | حسابات شبكات الصرف الصحي |

فهرس الأشكال

| رقم الصفحة | اسم الشكل | رقم الشكل |
|---------------|--|-----------|
| | موقع الجغرافي لمدينة بطا | 1-1 |
| 3 | موقع المشروع | 2-1 |
| 4 | تجمع المياه في الطريق | 1-2 |
| 11 | شكل قنوات تصريف المياه | 2-2 |
| 11 | عيوب التشققات في الطريق | 3-2 |
| 12 | صورة توضح قلة اعدمة الاتارة على طول الطريق | 4-2 |
| 14 | صور موثوقة توضح حواشط على الطريق | 5-2 |
| 15 | المضلع المفتوح | 1-3 |
| 17 | المضلع المغلق | 2-3 |
| 18 | Closed traverses or link traverses | 3-3 |
| 18 | الأوടاد التي تستخدم في تثبيت نقاط الربط | 4-3 |
| 22 | خطا في عدم تمركز جهاز القياس | 5-3 |
| 30 | خطا عدم تمركز العاكس في اتجاه واحد | 6-3 |
| 31 | خطا عدم تمركز العاكس في اتجاهين | 7-3 |
| 31 | قطع عرضي لطريق من حارتين | 1-4 |
| 48 | الميل العرضية على الطريق | 2-4 |
| 48 | الميل الطولية | 3-4 |
| 49 | مرات مشاة | 4-4 |
| 51 | أنواع المنحنيات الدائرية | 5-4 |
| 52 | عنصر المنحنى الدائري البسيط | 6-4 |
| 52 | المنحنى الانقلائي | |
| 55 | | |

| | | |
|----|---|------|
| | | 7-4 |
| 56 | تأثير القوة الطاردة المركزية على المركبات | 8-4 |
| 59 | الدوران حول الحافة الداخلية | 9-4 |
| 59 | الدوران حول المحور | 10-4 |
| 60 | الدوران حول الحافة الخارجية | 11-4 |
| 60 | العلاقة بين نصف القطر والنظرة | 12-4 |
| 61 | أنواع المحننات الرأسية | 13-4 |
| 62 | عناصر المحنن الرأسى | 14-4 |
| 63 | منحدر رأسي قاعي | 15-4 |
| 65 | مسافة الرؤية للتوقف الآمن | 16-4 |
| 66 | تقاطع بسيط | 17-4 |
| 67 | تقاطع توسيط مع توسيعه | 18-4 |
| 67 | تقاطع مع مسرب اضافي | 19-4 |
| 67 | تقاطع مع مسرب وسطي | 20-4 |
| 68 | انعطاف دورة واحدة | 21-4 |
| 68 | انعطاف مزدوج | 22-4 |
| 69 | أشغال وتوزيع الجزر على التقاطعات | 23-4 |
| 82 | طبقات الرصف العرن | 1-6 |
| 85 | العلاقة بين نسبة الرطوبة والكتافة الجافة لعينه ياسكورس | 2-6 |
| 86 | العلاقة بين نسبة الرطوبة والكتافة الجافة لعينه sub grade | 3-6 |
| 88 | الجهاز المستخدم في تجربة CBR | 4-6 |
| 90 | العلاقة بين الغرز والمقاومة عند 10 ضربات لكل طبقة ياسكورس | 5-6 |
| 91 | العلاقة بين الغرز والمقاومة عند 30 ضربات لكل طبقة ياسكورس | 6-6 |
| 92 | العلاقة بين الغرز والمقاومة عند 55 ضربات لكل طبقة ياسكورس | 7-6 |

| | | |
|-----|---|------|
| 93 | العلاقة بين الكثافة الجافة ونسبة تحمل كاليفورنيا لطبيعة الباسكورس | 8-6 |
| 94 | العلاقة بين الغرز والمقاومة عند 10 ضربات لعينة sub grade | 9-6 |
| 96 | العلاقة بين الغرز والمقاومة عند 30 ضربات لعينة sub grade | 10-6 |
| 97 | العلاقة بين الغرز والمقاومة عند 55 ضربات لعينة sub grade | 11-6 |
| 97 | العلاقة بين الكثافة الجافة ونسبة تحمل كاليفورنيا لعينة sub grade | 12-6 |
| 98 | صور من الاختبار المخبرية للعينات | 13-6 |
| 110 | منحنى معامل طبقة الاسفلت السطحية (a1) | 14-6 |
| 111 | معامل طبقة باسكورس (a2) | 15-6 |
| 111 | منحنى لأيجاد ارقم الانشائي SN لطبقات الرصف العرنة | 16-6 |
| 112 | منحنى لأيجاد ارقم الانشائي SN1 لطبقات الرصف العرنة | 17-6 |
| 113 | منحنى لأيجاد ارقم الانشائي SN2 لطبقات الرصف العرنة | 18-6 |
| 126 | شبكة الصرف الصحي المنفصلة | 1-8 |
| 128 | قطع لمطابق تمويني | 2-8 |
| 129 | خريطة كنتوريه تبين تخطيط الشبكة | 3-8 |
| 136 | أشكال الخطوط في علامات المرور | 1-9 |
| 136 | أشكال الخطوط في علامات المرور | 2-9 |
| 137 | الخطوط المستخدمة في رسم ممرات المشاة | 3-9 |
| 137 | سهم باتجاه اليسار او اليعن | 4-9 |
| 138 | سهم باتجاه الامام | 5-9 |
| 138 | سهم لاندام او لليسار معا | 6-9 |
| 138 | ابعاد الخنية المكونه للوحات التي رسمت عليها الاسهم | 7-9 |
| 139 | سهم اندام الحارات في نفس الاتجاه | 8-9 |
| 139 | توضيح لسهم اندام الحارات في نفس الاتجاه | 9-9 |
| 140 | النوع موافق السيارات | 10-9 |
| 141 | الاشارات التحذيرية | 11-9 |

| | | |
|-----------|----------------------|------|
| 143 | الإشارات التنظيمية | 12-9 |
| 146 | الإشارات الإرشادية | 13-9 |
| 148 | إشارات العمل المزكوة | 14-9 |
| 150 | موقع الإشارات | 15-9 |

فهرس الجداول

| رقم | اسم الجدول | رقم الجدول |
|---------------|---|------------|
| الصفحة | | |
| 7 | المراحل الزمنية لاعداد المقدمة | 1-1 |
| 8 | المراحل الزمنية لاعداد المشروع | 2-1 |
| 19 | متطلبات الدقة لأعمال المضلعات | 1-3 |
| 20 | في الخطأ المسحوب به في الضفة الغربية | 2-3 |
| 23 | قراءات في الميدان | 3-3 |
| 24 | قراءات في الميدان | 4-3 |
| 24 | قراءات في الميدان | 5-3 |
| 25 | قراءات في الميدان | 6-3 |
| 25 | قراءات في الميدان | 7-3 |
| 26 | قراءات في الميدان | 8-3 |
| 26 | قراءات في الميدان | 9-3 |
| 27 | قراءات في الميدان | 10-3 |
| 27 | قراءات في الميدان | 11-3 |
| 29 | الاحداثيات غير المصححة | 12-3 |
| 29 | احداثيات النقاط الماخونة بواسطة GPS | 13-3 |
| 33 | معدل المسافات المطرزة بين المحطات و مقدار الخطأ في كل مسافة | 15-3 |
| 34 | في الخطأ المسحوب به في الضفة الغربية | 16-3 |
| 40 | قييم المسافات المصححة ومقدار الدقة في كل مسافة من برنامج Adjust | 17-3 |
| 41 | قييم الزوايا المصححة ومقدار الدقة في كل مسافة من برنامج Adjust | 18-3 |

| | | |
|----|--|------|
| 41 | الاحداثيات المصححة بواسطة برنامج Adjust | 19-3 |
| 42 | الاحداثيات الناتجة من برنامج Civil 3D | 20-3 |
| 43 | الاحداثيات المصححة بطريقة Bowditch Rule | 21-3 |
| 46 | نوع الطريق وحرم الطريق | 1-4 |
| 47 | السرعة حسب تصنيف الطريق | 2-4 |
| 54 | تصاف أقطار الدوران بالنسبة ل النوع الطريق | 3-4 |
| 54 | الحد الأدنى لنصف القطر على المنحنى | 4-4 |
| 57 | قيمة الرفع الجاتيي المرغوبية | 5-4 |
| 58 | أدنى نصف قطر للمنحنى بدلالة السرعة التصميمية | 6-4 |
| 63 | قيمة الميل الراسية الظاهري | 7-4 |
| 65 | العلاقة بين السرعة التصميمية ومسافة الرؤوية للتوقف | 8-4 |
| 66 | العلاقة بين السرعة ومعامل الاحتكاك | 9-4 |
| 73 | سعة الطريق حسب مواصفات الاشتراك | 1-5 |
| 74 | نعداد المركبات على الطريق | 2-5 |
| 76 | متوسط عدد المركبات لكل ساعة حسب النوع | 3-5 |
| 84 | الكتافة الرطبة لعينه الياسكرون | 1-6 |
| 85 | الكتافة الجافة ونسبة الرطوبة لعينه الياسكرون | 2-6 |
| 86 | الكتافة الرطبة لعينه sub grade | 3-6 |
| 86 | الكتافة الجافة ونسبة الرطوبة لعينه sub grade | 4-6 |

| | | |
|-----|---|------|
| 87 | قيم نسبة التحمل CBR | 5-6 |
| 87 | المعاصفات المطلوبة لنسبة تحمل كاليفورنيا | 6-6 |
| 88 | حساب نسبة التحمل CBR | 7-6 |
| 90 | العلاقة بين الحمل الممتد للغز في القالب عند 10 ضربات لكل طبقة باسكور من | 8-6 |
| 91 | العلاقة بين الحمل الممتد للغز في القالب عند 30 ضربات لكل طبقة باسكور من | 9-6 |
| 92 | العلاقة بين الحمل الممتد للغز في القالب عند 55 ضربات لكل طبقة باسكورس | 10-6 |
| 93 | الكثافة الجافة للقوالب الثلاث وقيم CBR لعينة الياسكورس | 11-6 |
| 94 | العلاقة بين الحمل الممتد للغز في القالب عند 10 ضربات لكل طبقة ^{sub grade} .. | 12-6 |
| 95 | العلاقة بين الحمل الممتد للغز في القالب عند 30 ضربات لكل طبقة ^{sub grade} .. | 13-6 |
| 97 | العلاقة بين الحمل الممتد للغز في القالب عند 55 ضربات لكل طبقة ^{sub grade} .. | 14-6 |
| 98 | الكثافة الجافة للقوالب الثلاثة وقيم CBR لعينة ^{sub grade} .. | 15-6 |
| 98 | نسبة تحمل كاليفورنيا لكل طبقة | 16-6 |
| 102 | نسبة مركبات النقل في الحارة التصميمية | 17-6 |
| 102 | معامل النمو | 18-6 |
| 103 | تحويل اوزان المركبات الى احمال فياسية | 19-6 |
| 105 | عدد ونسبة كل نوع من انواع المركبات | 20-6 |

| | | |
|-----|---|------|
| 106 | معامل الطبقة لطبقة الاساس الحصوية (a2) | 21-6 |
| 107 | معاملات طبقة الخلطة الاسفلتية (a1) | 22-6 |
| 107 | الانحراف المعياري حسب نوع الطريق | 23-6 |
| 108 | تعريف جودة التصريف | 24-6 |
| 109 | معامل جودة تصريف المياه على سطح الطريق mi | 25-6 |
| 109 | مدى الموثوقية في تصميم الرصبة المرنة تبعاً للتصنيف الوظيفي للطريق | 26-6 |
| 110 | قيم ZR بالرجوع لمقدار الموثوقية | 27-6 |
| 115 | سمككات طبقات الطريق | 28-6 |
| 117 | جدوال كميات الحفر والردم والصافي للمسار | 1-7 |
| 153 | تكلف المواد المستخدمة في المشروع | 1-10 |

الفصل الأول

المقدمة

- | | |
|------|---------------------------------------|
| ١-١ | علم الطرق . |
| ٢-١ | الطرق على مر العصور . |
| ٣-١ | منطقة الدراسة . |
| ٤-١ | دراسات سابقة . |
| ٥-١ | فكرة المشروع . |
| ٦-١ | موقع المشروع . |
| ٧-١ | أهداف المشروع . |
| ٨-١ | طريقة العمل . |
| ٩-١ | نطاق المشروع في المقدمة . |
| ١٠-١ | العوائق والصعوبات . |
| ١١-١ | الأجهزة المساعدة والبرامج المستخدمة . |
| ١٢-١ | الجدول الزمني |

المقدمة

١-١ علم الطرق:

تکن أهمية الطرق في التطور الحضري للمدينة ومساعدة الإنسان في الارتجاء والوصول لسبل الراحة، فالطرق تعالج ساحة السلطة المراد فتح طريق فيها ودراسة طبيعة المنطقة وطوبوغرافيتها، ودراستها من ناحية جيولوجية، وخصائص المنطقة، وإعداد تصميم هندي للطريق يليق في جميع النواحي الهندسية والبشرية بحيث يخدم جميع مستخدمي الطريق، والسكان في تلك المنطقة.

ويعرف التصميم الهندي للطريق على أنه عملية لإيجاد الأبعاد الهندسية لكل طريق وترتيب العناصر المرئية للطريق مثل المسارات، مسافت الرؤية، العروض، الانحدارات، السرعات التصميمية للطريق، المنحنيات الراسية والأفقيه، ولا بد لهذا التصميم من التعامل مع كافة أصناف الطرق، فمنها التي تصل بين الأقطار المجاورة أو تصل بين المدن والقرى أو بين القرى نفسها.

وفي النتيجة لا بد من الوصول إلى طرق لا تسبب الحوادث وتحقق الانسياب التسلسلي يجعل جميع عناصر الطريق تتماشى مع ترقيعات السائقين بتجنب التغيرات المفاجئة في مواصفات التصميم، كذلك لا تنسى كافة مستخدمين الطرق.

٤-١ الطرق على مر العصور :

إن أعمال شق وفتح الطرقات ابتدأت منذ وجد الإنسان الأول، بأشكالها المختلفة سواء كانت طريق للماراثة أو للعربات فقد كانت تتشكل جانباً مهماً إذ أنها توصل بين المدن والقرى أو على مدى أوسع من ذلك، ومن هنا بدء الاهتمام بمدى الراحة أو السلامة على الطريق.

و برفع الاهتمام بطبيعة الطريق إلى طبيعة الحاجة إليها ففي الماضي كانت الطرق تستخدم لمراور الأشخاص أي مسرب صغير فقط و ذلك لأنه لم يكن هناك تلك المركبات المختلفة ولم تكن طبيعة الأعمال في الماضي تحتاج إلى المركبات الضخمة بل كانت تقتصر على الدواب التي كانت تتنقل في مواسم الفلاح.

و عندما بدأت معلم التطور تظهر على البشرية بدأت الطرق تتغير من مسرب إلى طريق بعرض سيارة ومن ثم أصبحت الطريق عدة مسارات وأصبح هناك طرق كثيرة لتصميم وشق الطريق إذ أن أعداد الناس اخترت بالزيادة و تعددت الحاجات إلى المركبات وتتوعدت الأعمال و عندها أصبح جل الحديث في كيفية تحقيق سبل الراحة والأمان على هذه الطرق وسلامة لمستخدمي هذه الطريق، فبدأت أعمال الرصف و زيادة عرض الشارع و انحرافات واختلاف أنواع الإسفلات وسمكها طبقاً الذي يتاسب طردياً مع راحة المواطنين والعربات التي تسير على هذه الطريق ومن مظاهر الراحة والأمان إضافة ما يسمى بالجزر بأنواعها والتغليف والمنحدرات بأنواعها أيضاً التي تعمل على توفير الراحة والتي سيتم التطرق إليها لاحقاً.

يتبعن مما سبق أن الطرق تعتبر علماً مهماً من عناصر التنقل والوصول بين الأماكن وأصبحت ترمز في الوقت الحاضر إلى مدى تقدم المنطقة التي تحري تلك الطريق وأصبحت ما تسمى البنية التحتية جزءاً هاماً من عناصر تقدم الدولة ورقيها وكما نعلم فالطرق جزء لا يتجزأ من البنية التحتية.

٣-١ منطقة الدراسة:

١-٣-١ نبذة تاريخية عن مدينة يطا:

سكنها الكثعانيون ودعوها (يوطه) بمعنى منبسط ، ويقال أنها المدينة التي سكنها النبي زكريا وفيها ولد ابنه يحيى عليهما السلام ، وزارتها مريم العذراء عند زيارتها لأم يحيى. تقع إلى الجنوب من مدينة الخليل ، . تبلغ مساحة أراضيها ١٧٤١٧٢ دونماً تحيط بها أراضي الربيعة، دورا ، السموع، بني نعيم ، الخليل ، عرب الجهالين ، عرب الكعانية ، قضاء بئر السبع . وقدر عدد سكانها عام ١٩٢٢ (٣١٧٩) نسمة . وفي عام ١٩٤٥ (٥٢٦٠) نسمة، وفي عام ١٩٦٧ بلغ عدد سكانها ٧٣٠٠ نسمة، وفي عام ١٩٨٧ (٢٠٧٠٠) نسمة ، وفي عام ١٩٩٦ (٢٣٨٢٤) نسمة ، وفي عام ٢٠٠٨ بلغ عدد سكانها ٨٠ ألف نسمة وعدد سكانها حالياً يبلغ ١٠٥٠٠٠ نسمة. في يطا جامع حديث بني عام ١٩٤٤ وفي عام ١٩٦٩ أشنت أول مدرسة للفقيرية . أقيمت سلطات الاحتلال على أراضيها المصادرية العديد من المستعمرات منها مستعمرة (كرمل) في عام ١٩٨١ ، ومستعمرة (ماعون) عام ١٩٨٣ ومستعمرة (بيت ياتير) عام ١٩٧٧ . تحيط بالقرية مجموعة من القرى التي تحتوي على موقع أثري، أهمها: خربة المنطار ، رجم الدبر ، خربة قطوح، خربة الكفير، خربة أبي شبان، رقعة وتضم مجموعة من القرى الصغيرة أهمها : الكرمل ، العزيز ، الديرات ، بيت عمرة .

١-٣-٢ الموقع الجغرافي:

تقع يطا جنوب مدينة الخليل وتبعد عنها حوالي ١٢ كم، ومتوسط ارتفاع مدينة يطا ٨٢٠ متر عن سطح البحر، وتحتل موقعاً هاماً في جنوب محافظة الخليل والضفة الغربية، إذ تشكل منطقة انتقالية بين جبال الخليل المرتفعة في الشمال ومنطقة النقب المنسطة في الجنوب. كما وتسير على إقليم واسع يمتد غرباً من أراضي الظاهرية ودورا في الشمال الغربي وشمالاً من الخليل، ليصل حتى منخفض البحر الميت شرقاً والخط الأخضر (حدود الضفة الغربية) على مشارف منطقة النقب جنوباً وتقع المدينة على خط عرض ٣١° وخط طول ٣٥°



الشكل (١-١) الموقع الجغرافي

٣-٣-١ المساحة:

بلغت مساحة يطا داخل حدود البلدية والتي تم توسيعها في ظل السلطة الفلسطينية عام ٢٠٠٢ ما يعادل ٥٥٢,٤ دونم . في حيث تحل الكثافة العمرانية المبنية للمدينة وضواحيها حوالي ٣٢ كيلومتراً مربعاً.

١-٤ دراسات سابقة :

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

تم التوجه إلى بلدية بطا حيث تبين أن هذا الطريق يقع ضمن أولويات الخطة التطويرية التي اعتمتها البلدية وقد اعتمدوا عرضه بـ ١٢ مترا .

١-٥ فكرة المشروع :-

تشتمل فكرة المشروع على دراسة وتصميم واعادة تأهيل الطريق الواسع بين مركز مدينة بطا والمعروف بشارع السهل ، و مساعده بطول ٢٠٠٠ متر تقريبا ، و نهدف من وراء هذا العمل وضع تصميم لمونجي لهذا الطريق، بالإضافة إلى تصميم التقاطعات و الاهتمام قدر الإمكان بجمع عناصر الطريق من حيث التخطيط الأفقي ، والتخطيط الرأسى ، و يشمل الرفع الجانبي للطريق الذي يعرف باسم (Super elevation) ، ورفع الميامي بالطريق وكذلك عمل الميول الجانبية والأقنية الجانبية لتصريف مياه الأمطار في فصل الشتاء ، ومن ثم تصميم القطاعات العرضية وتحديد عرض الزرصف والأكتاف وأرصفة المشاة والإشارات

١-٦ موقع المشروع :

يقع المشروع على بعد ٥ كم إلى الشرق من مدينة بطا ، ويصل بين مدينة بطا ومنطقة خلة المية .



الشكل (٢-١) موقع المشروع

٧-١ أهداف المشروع:

إن هذا المشروع يهدف إلى عمل تصميم تفصيلي للطريق حيث يتضمن هذا التصميم ما يلى

أ- التصميم الهندسي ويشمل التخطيط الأفقي والراسي بالإضافة إلى الأمور التالية:

- حجم المرور وتركيبه.
- السرعة التصميمية للطريق.
- سطح الطريق المرصوف.
- الميلو الجبلي.
- اختلاف الطريق.
- الأرصفة.
- التقاطعات.
- الجزر الفصلية والجبه.
- تخطيط الطريق والعلامات المرورية.
- عرض المعرض.
- إنارة الطريق.

ب- التصميم الإنثائي للطريق الذي يشمل على مجموعة من التجارب المخبرية والميدانية على التربة والإسفلت والجصى، وهذه التجارب تتلخص فيما يلى:

- تجربة نسبة تحمل كاليفورنيا(CBR) (California Bearing Ratio Test).
- تجربة تحليل الخلطة الإسفاتية.
- الفحوصات المخبرية على طبقات الرصبة.
- وسيتم عمل حساب كميات للمشروع وإعداد وثائق العطاء.
- تصريف المياه.

٨-١ طريقة العمل:

إن العمل بهذا المشروع يمر بالخطوات التالية:

- التنسق مع بلدية بطا حول طريق براد تنفيذه أو إعادة تأهيله وذلك من أجل مساعدتنا ل القيام بهذا المشروع، وقد تم الاتفاق على هذا الطريق لأهميته، بحيث يتم عمل تصميم كامل له.
- الاتفاق مع المشرف على الطريق واخذ موافقته وموافقة الدائرة على المشروع.
- استكشاف الطريق واختيار أماكن المحطات بشكل أولي للرصد.
- تثبيت محطات الرصد stations وتعينها حسب المواصفات الهندسية.
- اختيار نقطتين أول وأخر الشارع وذلك لمعرفة إحداثياتهم بواسطة الـGPS وذلك من أجل ربط المضلعين بالإحداثيات الفلسطينية مع وجود خط في بداية المشروع وخط في نهايته معلوم انحرافهما عن الشمال.
- القيام بعملية الرصد للمضلعين Traverse وبداية رفع تفاصيل الشارع بجميع ما يحويه من مباني وأعمدة هاتف وكهرباء ومناهل وجسر وجبل... الخ، واخذ مقاطع عرضية كل ٥٠ متر cross section وعدد المنحنيات كل ٢٠ متر بالإضافة إلى عمل مقطع طولي.
- حساب إحداثيات المحطات stations وتصحيحها باستخدام أكثر من طريقة وبرنامج مع عمل مقارنة بينها.
- رسم التفاصيل التي تم الحصول عليها للطريق باستخدام برنامج Autodesk land survey 2006
- القيام بالأعمال المكتبية الأخرى والتي تتضمن الحسابات الأزلية والشرح عن المشروع وبهذا يكون تم الانتهاء من مقدمة المشروع.

٩-١ نطاق المشروع:

يتدرج المشروع بمجموعة من الفصول والترتيب التالي تم التشاور بها بين فريق عمل المشروع والمشرف على وضع هيكلاة للبحث تراعي قدر الامكان تعطية كاملة لما يحتاجه اي طريق من أعمال مساحية لازمة لتصميمها وكانت كالتالي :

- الفصل الأول: يحتوي على المقدمة التي توضح موضوع البحث، الأهمية، الأهداف، طريقة البحث، هيكلاة البحث، العوائق والصعوبات، الأجهزة المستخدمة، والجدول الزمني للمشروع.
- الفصل الثاني : مشاكل الطريق .
- الفصل الثالث : المضلع وحلباته ويشمل تصحيح الزوايا والمسافات، حساب الانحراف عن خط الشمال (azimuth) لكل خط، حساب الاحداثيات لكل محطة رصد وتصحيحهم
- الفصل الرابع: التصميم الهندسي للطريق
- الفصل الخامس : حجم المرور
- الفصل السادس : التصميم الاstructural للطريق.
- الفصل السابع : كميات الحفر والاردم.
- الفصل الثامن : تصميم شبكة الصرف الصحي .
- الفصل التاسع : علامات المرور على الطريق .
- الفصل العاشر : التكفة والعطاء .
- الفصل الحادي عشر : النتائج والتوصيات.

١٠-١ الصعوبات والعوائق:

- ١- الأحوال الجوية.
- ٢- محدودية الأجهزة في المختبر وكثرة المجموعات.
- ٣- السرعة العالية للمركبات.
- ٤- عدم تفهم المجتمع المحلي لطبيعة وهدف العمل .

١١-١ الأجهزة والأدوات والبرامج المستخدمة في المشروع :

- جهاز (Sokia 5700 Total Stations) وما يلزم معه مثل (عواكس، أجهزة لاسلكية، شريط قياس مسافات، علبة دهان لتعليم النقاط، مسامير...الخ) .
- جهاز (GPS R8) .
- برنامج (ArcGIS 10) .
- برنامج (AutoCAD 2007) .
- برنامج (Autodesk Land Desktop 2006) .
- برنامج (adjust) .
- برنامج (civil 3D) .

١٢-١ الجداول الزمنية لإعداد المسرح:

جدول (١-١) المراحل الزمنية لإعداد مقدمة المشروع

| | | | | | | | | | | | | | | | الأسبوع |
|----|----|----|----|----|----|----|---|---|---|---|---|---|---|---|-------------------------------------|
| | | | | | | | | | | | | | | | ٢٠١٣ |
| | | | | | | | | | | | | | | | النشاط |
| ١٦ | ١٥ | ١٤ | ١٣ | ١٢ | ١١ | ١٠ | ٩ | ٨ | ٧ | ٦ | ٥ | ٤ | ٣ | ٢ | ١ |
| | | | | | | | | | | | | | | | اختيار المشروع و جمع المعلومات |
| | | | | | | | | | | | | | | | المساحة الاستطلاعية |
| | | | | | | | | | | | | | | | العمل الميداني و تعين المحطات |
| | | | | | | | | | | | | | | | العمل المكتبي |
| | | | | | | | | | | | | | | | الرسم باستخدام الكمبيوتر |
| | | | | | | | | | | | | | | | تجهيز التقرير الأولى لمقمة المشروع |
| | | | | | | | | | | | | | | | تجهيز التقرير النهائي لمقمة المشروع |

الجدول (٢-١) مراحل الزمنية لاعداد المشروع

| | | | | | | | | | | | | | | | الاسبوع | |
|----|----|----|----|----|----|----|---|---|---|---|---|---|---|---|---------|---|
| | | | | | | | | | | | | | | | ٢٠١٣ | |
| | | | | | | | | | | | | | | | النشاط | |
| ١٦ | ١٥ | ١٤ | ١٣ | ١٢ | ١١ | ١٠ | ٩ | ٨ | ٧ | ٦ | ٥ | ٤ | ٣ | ٢ | ١ | |
| | | | | | | | | | | | | | | | | حصر عدد المركبات الماء على الطريق |
| | | | | | | | | | | | | | | | | اجراء تجربة الدمك على التربة |
| | | | | | | | | | | | | | | | | اجراء اختبار نسبة تحمل كاليفورنيا |
| | | | | | | | | | | | | | | | | العمل المكتبي |
| | | | | | | | | | | | | | | | | اعداد المخططات التصميمية للطرق باستخدام الكمبيوتر |
| | | | | | | | | | | | | | | | | اعداد تقرير الحجوم والكميات |
| | | | | | | | | | | | | | | | | اعداد تقرير تكلفة المشروع |
| | | | | | | | | | | | | | | | | تجهيز التقرير النهائي للمشروع |

الفصل الثاني

مشاكل الطريق والحلول المقترحة

- ١-٢ مقدمة .
- ٢-٢ تعريف بالمشاكل.
- ٢-٣ مسوء تصريف مياه الأمطار وقلة عبارات تصريف مياه الأمطار.
- ٢-٤ التشققات الجزء المعبد من الطريق .
- ٢-٥ عدم وجود اللافتات الإرشادية أو إشارات المرور
- ٢-٦ الإضاءة الغير كافية على الطريق.
- ٢-٧ عرض الجزء المعبد من الطريق غير كافي لسير مركبات في نفس الوقت في اتجاهين متعاكسين .
- ٢-٨ صور موثقة لبعض الحوادث المرورية .

مشاكل الطريق والحلول المقترنة

١-٢ مقدمة :

صيانة الطرق: تأتي لاصلاح اما خلل في التربة او في التفيف او كسر في قنوات الصرف الصحي او اثر حوادث السير.
لصيانة الطرق عدة اعمال منها ظاهرة او غير ظاهرة.

- الظاهرة: كحفر الاسفلت او التربة او الكهرباء او مصافي تصريف الماء او الفاصل الخرساني.
- الغير ظاهرة: التهديدات الكهربائية، الطبقات التربوية، اذاليب المياه والصرف الصحي، عبارات تصريف مياه الشتاء، والهاتف.

تعاني الطرق من مشكلات عدة تتعرض على امن وسلامة مستخدميه؛ لذا كان من المضروري مناقشة المشاكل المتمثلة في طريق المهل الحديث والعمل جاهدين على ايجاد حلول لها ، فيبعد القيام بالزيارة الميدانية للموقع ودراسة كافة الجوانب من ناحية هندسية سنتعرض لكم بالصور هذه المشاكل مع شرح لكل منها والاقتراحات الممكنة لحل هذه المشاكل.

٢-٢ تعريف بالمشاكل

يعاني الطريق من بعض المشاكل منها:

- سوء تصريف مياه الأمطار وقلة عبارات تصريف مياه الأمطار.
- تشغقات في رصفات الطرق.
- الإضاءة غير متوفرة على الطريق.
- عرض الجزء المعد من الطريق غير كافي لسير مرکتون في نفس الوقت في اتجاهين متوازيين .
- كثرة الحوادث بسبب سوء تصميم الطريق .

٣-٢ سوء تصريف مياه الأمطار وقلة عبارات تصريف مياه الأمطار.

٣-٣-٢ توضيح للمشكلة

يعاني الطريق من قلة وجود العبارات وفتحات التصريف الخاصة بتصريف مياه الأمطار وافتقاره الى شبكة صرف صحي سليمة وبسبب افتقار الطريق للتصميم السليم ذرى تجمعات المياه في منتصف الطريق ، مما يؤدي الى الاضرار بطبقة الاسفلت وطبقات الرصف ، تجمع المياه على سطح الطريق يصعب على المشاة عبور الطريق .



الشكل (١-٢) تجمع المياه في الطريق

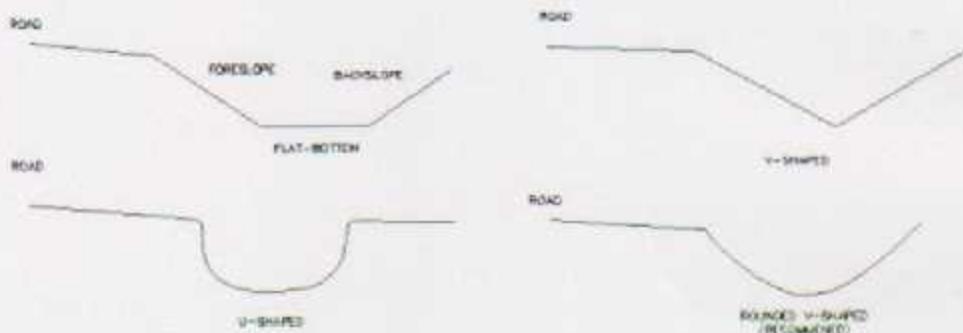
تصوير فريق العمل

٢٠١٢-١٢-١٠ تاريخ

٤-٣-٢ الحلول المقترحة لتصريف المياه

الحل الأنسب لتصريف المياه في منطقة المشروع عمل قنوات مياه على جانبي الشارع مع عمل ميل عرضية للشارع باتجاه القنوات بما يتاسب مع طبيعة الأرض والمنطقة بما أنها منطقة زراعية وعدد سكانها قليل ولعدم وجود رصيف على جانبي الشارع فيمكن استغلاله وعمل قنوات.

الشكل التالي يوضح أشكال قنوات تصريف المياه.



الشكل (٢-٢) شكل قنوات تصريف المياه

٤-٤ تشققات في رصف الطريق**٤-٤-١ توضيح للمشكلة**

تتمثل عيوب التشققات في الطريق بما يلي:

- الشقوق الشبكية
- الشقوق الطولية والعرضية
- الاهيارات
- الشقوق الحالية

الأشكال التالية توضح عيوب التشققات الموجودة في الطريق.



الشكل (٢-٣) عيوب التشققات في الطريق.

٢-٤-٢ الحلول المقترحة

يجب عمل فحص لرصف و يتم كالاتي:

قبل إجراء أي فحص للموقع يجب اتباع وسائل السلامة وذلك لضمان سلامة وسير عملية الفحص، وتوجد مراحلين 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 المتاثرة من الرصف بشكل تقريري وعمل رسومات توضيحية.

المرحلة الثانية وهي مرحلة السير على الأقدام لمنطقة المدروسة، بهدف التعرف على موقع العيوب.

وتم عملية صيانة الطريق كالتالي :

(أ) الحفر الاسفلتية: يقوم المستهدف بتحديد مكان الإسفلت بواسطة منشار وظيفته فصل الإسفلت المستوجب عزله عن الإسفلت الجيد بشكل أفقى بعدل ٩٠ درجة عن سطح الطريق، بعد عزل الإسفلت ترصن الطبقة الترابية التي يليها الإسفلت بواسطة آلة ميكانيكية يدوية رجراج حتى المنسوب المطلوب رصه كما يشير المختبر، ثم ترش الزفت السائل (كولاس) بعدل ١ كغم في المتر المربع الواحد تحت حرارة لا تقل عن ٩٠ درجة مئوية وأن لا تزيد نسبة رطوبة الأرض عن ٢ % حتى لا تجعل لذها طبقة عازلة بين التربة والإسفلت، ويترك حتى تتدنى حرارته لتساوي حرارة الجو، ثم يلى ذلك وضع الإسفلت على الكولاس ويرص بواسطة مدحلة لا تقل زنتها عن ١٠طن ولا تزيد عن ١٥ طن بسرعة ٥ كلم في الساعة على أن ترطب العجلات بالعاء حتى لا يتاثر الإسفلت عند رصه، ثم تفتح الطريق أمام المرور بعد تدنى 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.

٥-٤ عدم وجود اللافتات الإرشادية أو إشارات المرور :

١-٥-٢ توضيح للمشكلة

يغدر الطريق إلى اللافتات الإرشادية و إشارات حيث تكثر التقطيعات في المشروع وعدم وجود هذه الإشارات يسبب الحوادث المرورية.

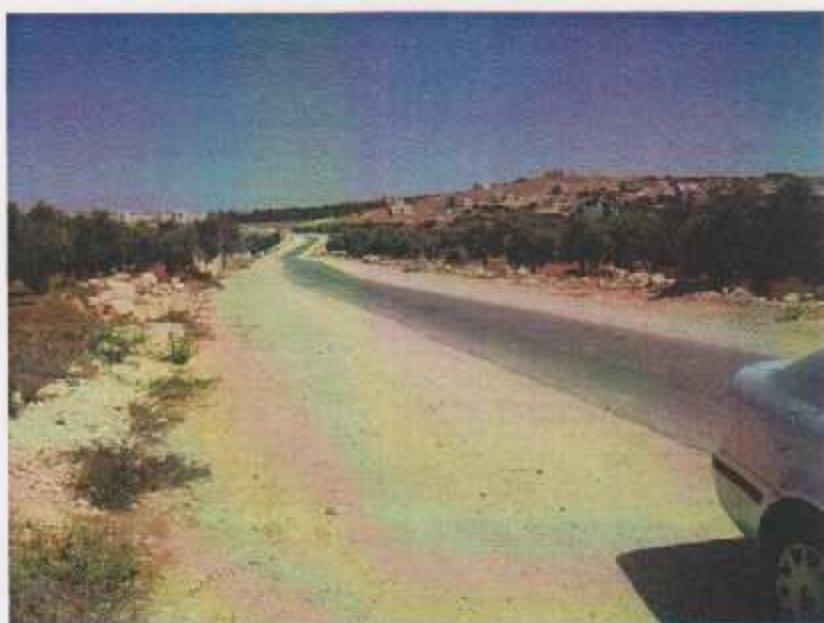
٢-٥-٢ الحلول المقترنة

يكون الحل بوضع إشارات المرور في أماكنها الصحيحة ولافتات إرشادية خاصة عند المنعطفات وعلامات ترسم على الأرض، متمثلة بالخطوط البيضاء في مر المرشاة والأسماء التي تحد الانعطاف والألوان البيضاء والسوداء على جبهة الأرصفة والجزيرة الوسطية والخط المتقطع والمتواصل وسط الطريق والإشارات العاكسة.

٦-٢ الإضاءة غير متوفرة على الطريق :

١-٦-٢ توضيح للمشكلة

يعاني الطريق من قلة أعمدة الإضاءة والتشار عدد قليل جدا في أماكن متفرقة وهذا يؤثر على رؤية السائقين في الليل مما يؤدي إلى كثرة حوادث السير.



الشكل (٤-٢) صورة توضح عدم توفر أعمدة الإنارة على طول الطريق

تصوير: فريق العمل

تاريخ: 8-11-2012

٤.٦.٢ الحلول المقترحة

وضع أعمدة الإضاءة على الطريق بحيث يكون توزيعها مناسب لإضاءة كامل الطريق لمساعدة السائقين على الرؤية بوضوح أثناءقيادة ليلاً للتقليل من نسبة الحوادث وتوفير الأمان والسلامة للمساء، 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 أبعد الأعمدة من حيث الارتفاع والمسافات بينها بحيث تغطي الطريق بشكل كامل.
- الاختيار الأمثل لنوع المصايب المستعملة بحيث أن لا تكون مصنوعة من مواد سريعة التلف أو مواد تتآثر بالعوامل البيئية والجوية .
- وضع الإشارات العاكسة يساعد على رؤية حواجز الطريق وتحديد مساره .

٧.٢ صور موثقة لبعض الحوادث المرورية :



شكل (٥-٢) صور حادث بالطريق



شكل (٦-٢) صور حادث بالطريق

صور موثقة للحوادث على الطريق من دائرة شرطة بطا

الفصل الثالث

المضلع الرابط (Link Traverse)

١-٣ المقدمة

٢-٣ أنواع المضلوعات (Types Of Traverses)

٣-٣ متطلبات الدقة لأعمال المضلوعات (Accuracy Standards for Traverses)

٤-٣ خطوات عملية إنشاء مضلع

٥-٣ القراءات

٦-٣ حساب إحداثيات المحطات قبل التصحيح

٧-٢ تصحيح الأخطاء في الإحداثيات

٨-٢ النتائج

٢-١ مقدمة :-

المضلع هو عبارة عن مجموعة خطوط متصلة بعضها البعض حيث تبدأ من نقطتين معلومتين وتشكل بمجموعها خطًا متكررًا يأخذ أشكالاً مختلفة وسميات متعددة كالمضلع المغلق (Closed) والمفتوح (Open) والمنزوح (Loop) والخلي (Connecting).

حيث تتفق هذه الخطوط من نقاط معلومة الإحداثيات (نقط شبكة المثلثات العامة) ويتم قياس المسافة والزاوية الأفقية بين المحطات وتتعدد باتجاهات مختلفة للإحاطة بالمباني والطرق والساحات أو أي معلم.

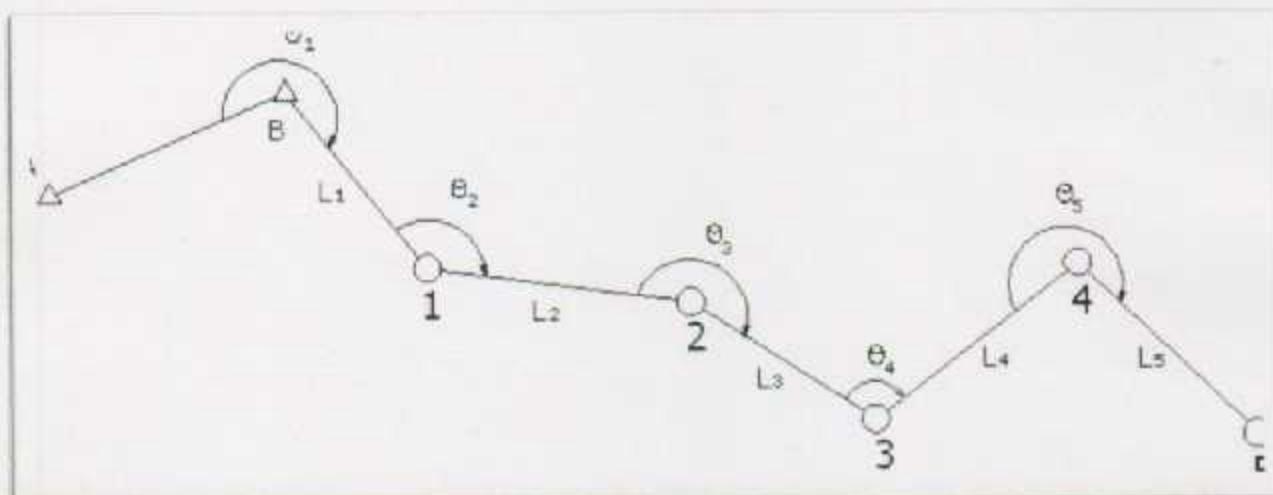
ويعود الهدف من إنشاء المضلعات في تعين إحداثيات (تحديد موقع) نقاط جديدة انطلاقاً من نقاط معلومة قد تكون نقاط من شبكات المثلثات أو نقاط يتم وضعها بواسطة GPS (هو من الأجهزة الحديثة وهو جهاز يستخدم لإيجاد إحداثيات نقطة ما) أو أي طريقة أخرى.

٢-٣ أنواع المضلعات : (Types Of Traverses)

هناك الكثير من السمات المختلفة للمضلعات ، سنذكر أبرزها:

١-٢-٣ المضلع المفتوح : (Open Traverses)

يطلق هذا الاسم على كل مضلع غير مغلق الشكل (أو الأصلاح) حيث يبدأ بنقطتين معلومتي الإحداثيات وينتهي بالغلوّ أو القفل على نقطتين آخرتين غير معلومتي الإحداثيات، كما في الشكل (١-٣):



(١) (١-٣) (open traverse) الشكل

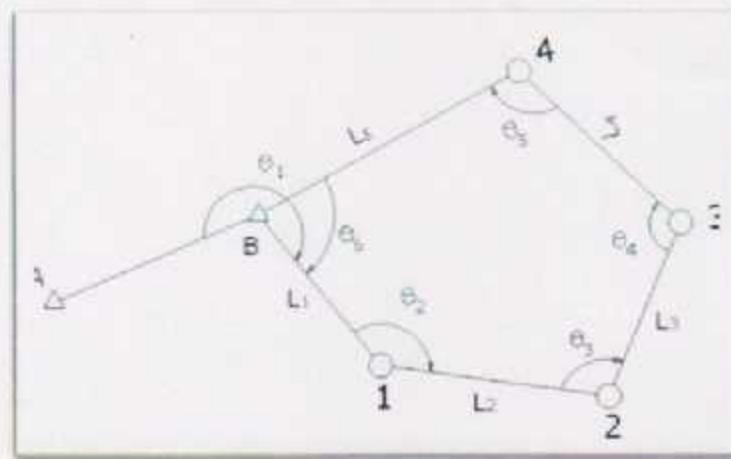
(١) المرجع رقم (٧)

٢-٢-٣ المضلع المغلق (Closed Traverses)

في هذا النوع من المضلعات ، يكون المضلع مغلقاً من حيث عدد الأضلاع أو الشكل الخارجي ، حيث يبدأ ب نقطتين معلومتين الإحداثيات وينتهي ب نقطتين معلومتين الإحداثيات

وهو نوعين :

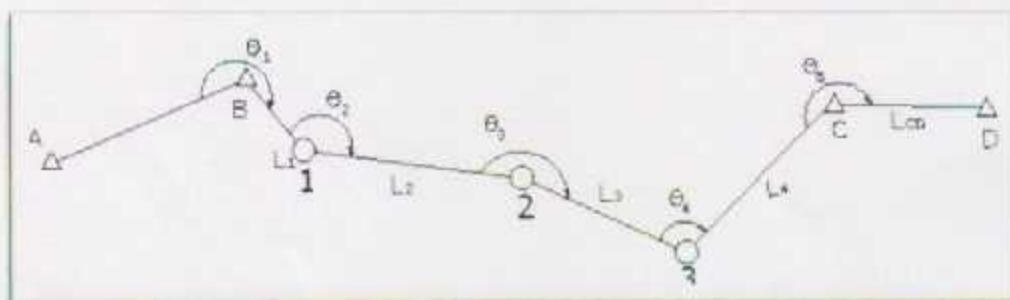
١. إذا بدأ في نقطتين معلومتين الإحداثيات وعاد وانتهى بنفس النقطتين يسمى (closed loop traverse)



(٢)

الشكل (٢-٣) (Closed traverse)

٢. إذا بدأ في نقطتين معلومتين الإحداثيات وعاد وانتهى ب نقطتين جديدين يسمى (link traverses) وهذا النوع الذي قمنا باستخدامه في هذا المشروع .



(٣)

الشكل (٣-٣) (Link traverse)

(٣) : المرجع رقم (٢)

٣-٣ مطلوبات الدقة لأعمال المضلعات : (Accuracy Standards for Traverses)

يبين جدول (١-٣) مطلوبات الدقة لأعمال المضلعات والتي يمكن الاستثناء بها في الحكم على دقة ونوعية القياسات الميدانية ، حيث وذلك عدة درجات متغيرة . تعتبر المرتبة الثالثة هي الأكثر شيوعاً على نطاق المشاريع ذات المساحة المحددة ، أما المشاريع الهندسية الكبرى مثل قياس إزاحة المنشآت وغيرها فتحتاج إلى المرتبة الأولى.

جدول رقم (١-٣)

| المرتبة الثالثة Third Order | | المرتبة الثانية Second Order | | المرتبة الأولى First Order | |
|--------------------------------|--------------------------|---------------------------------|---------------------------|-------------------------------|--|
| صنف ثانى Class II | صنف أول Class I | صنف ثانى Class II | صنف أول Class I | | |
| 30 - 40 | 20 - 25 | 15 - 20 | 10 - 12 | 5 - 6 | عدد الأضلاع غير معلومة الانحراف يجب أن لا يتجاوز |
| 10" | 10" | 10" | 10" | 0.2" | مقدار الخطأ الذي لقراءة الزوايا الأفقية |
| 2 | 4 | 8 | 12 | 16 | عدد القراءات (عدد مرات الرصد) |
| 1/30 000 | 1/60 000 | 1/20 000 | 1/300 000 | 1/600 000 | خطأ المعياري في قياس المسافات |
| 8"/sat Or 30"vN | 3.0"/sat Or 10"vN | 2.0"/sat Or 6"vN | 1.5"/sat Or 3"vN | 1.0"/sat Or 2"vN | خطأ القفل في الانحراف عند خطوط أو نقاط التحقق يجب أن لا يتجاوز |
| 0.88vk Or 1: 5000 | 0.4vk Or 1: 10 000 | 0.2mvk Or 1:20 000 | 0.08mvK Or 1:50 000 | 0.04mvK Or 1:100 000 | خطأ القفل في الموقع بعد تصحيح الانحراف يجب أن لا يتجاوز |

(٤)

عما يأنه سيتم الاعتماد على جدول رقم (٢-٣) صفحه رقم ٢٠

والجدول رقم (٢-٣) يبين قيم الخطأ المسموح به في الضفة الغربية.

جدول رقم (٢-٣)

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

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

(٥)

٤-٣ خطوات عمل مضلع في الميدان

١-٤-٣ عملية الاستكشاف للمنطقة

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

٢-٤-٣ رسم كروكي عام للمنطقة

بعد إجراء عملية الاستكشاف للمنطقة يتم التجول فيها مرة أخرى ورسم كروكي شامل يبين جميع التفاصيل الطبيعية والصناعية، ولا يتشرط أن يرسم الكروكي بمقاييس رسم أو بأدوات هندسية بل يكفي أن يكون مرسوما ببستان ومتلائماً لطبيعة بقدر الإمكان مع ملاحظة الجهات الأصلية أثناء الرسم.

(٥) المرجع رقم (١٢)

وغيرها عند رسم كروكي المنطقة ما يلي :

١. أن يكون بالقلم الرصاص الخفيف ليتيس عمل التغيرات التي يتضمن عدم مطابقتها لطبيعة .
٢. أن يكون الكروكي واضحًا بدرجة تسمح بيان التفاصيل .
٣. أن توضح بقدر الامكان الإشارات الاصطلاحية لبيان نوع التفاصيل على هذا الكروكي .
٤. أن يوضح اتجاه الشمال على الكروكي .
٥. أن توضع النقاط المختارة للمضلع على هذا الكروكي .

حيث تم رسم كروكي لمنطقة المشروع تبين الشارع وأعمدة الكهرباء ، وأعمدة التلفون ، والموقع المهمة مثل المساجد ، والمدارس ، والصناع ، والمنازل التي تقرب من الشارع.

٣-٤-٣ اختيار نقاط المضلع

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

شروط اختيار نقاط المضلع :

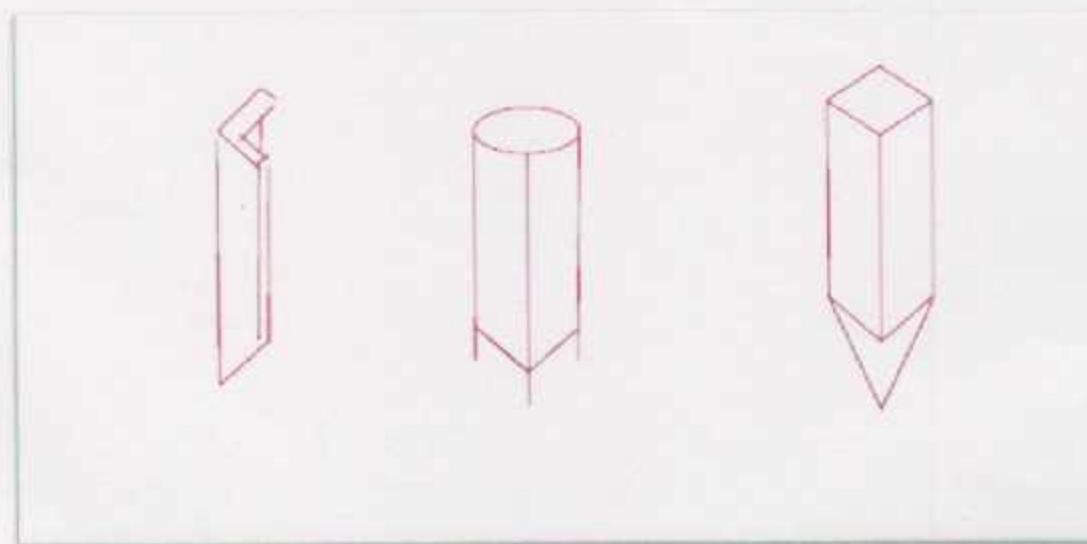
- أن تكون عدد النقاط أقل ما يمكن وقدر الحاجة إليه .
- أن تكون النقاط في أماكن مكشوفة قدر الإمكان ويسهل العثور عليها عند الرغبة في البحث عنها لاستعمالها .
- أن ترى كل نقطة النقطة السابقة واللاحقة .
- يتم اختيار النقاط بحيث تكون الخطوط الواصلة بينها أقرب ما يمكن من التفصيل ومن حدود المنطقة المرفوعة .
- يتم اختيار النقاط بحيث تكون في موقع يصعب إزالتها ، فلا تكون في أرض رخوة أو تتعرض لحركة المرور أو عرضة للعبث بها .

٤-٤-٣ تثبيت نقاط المضلع

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

والأوتاد الخشبية المستخدمة في تثبيت المضلع عادة تكون بطول (٣٠-٢٠ سم) ومقطعها أمان تكون مريعا طول ضلعه (٣-٤ سم) أو مستديرة يقطر حوالي ٥ سم ، أما الزوايا الحديدية فتكون استخدمت في الأرضي الصلب وبطول (٦٠-٥٠ سم) إذا ما استخدمت في أرض قليلة الصلابة ومقطع الزاوية المستخدمة ٣ سم * ٣ سم * ١ سم وحتى ٥ سم * ٥ سم * ١ سم

الشكل التالي يوضح بعض أشكالاً لأوتاد التي تستخدم في تثبيت نقاط المصلع .



(٤-٣) الشكل (٤-٣) يبين الأوتاد التي تستخدم في تثبيت نقاط الربط في الميدان .

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

و بعد اختيار وثبت نقاط المصلع في الطبيعة تأتي الخطوة الخامسة لعملية إنشاء المصلع وهي :

٤-٤-٥ عمل كرت وصف لنقطة المصلع

وهو توضيح لما يحيط بالنقطة توضيحاً مكراً، ونختار موضعين ثابتين (الأفضل ثلاثة) ثم قاس الأبعاد بين المواقع الثابتة ونقطة المصلع المراد عمل كرت وصف لها، وسجل 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 متعددة مع بعضها .

حيث تم تحديد نقاط التحكم (control point) المحيطة بالمنطقة والتي اختار من نقاط لمعاملات طابوا من مساحين مرخصين والتي تم إيجادها عن طريق نظام تحديد المواقع بالأقمار الصناعية (GPS) والبعض الآخر عن طريق المصلعات او التقاطع الامامي Intersection او التقاطع الخلفي Resection .

(١) مرجع رقم ٦

(Traverse Measurement) قياس المصلع ٦-٤-٣

تم الاعتماد على طريقة المصلع الموصول (Link Traverse) لحساب احداثيات نقاط الرابط الجديدة ، حيث تم استخدام جهاز المحطة الشاملة (Total Station) لقياس المسافات والزوايا ، وتم الاعتماد على اسلوب التكرار .

٥-٣ القراءات :

الجدول (٣-٣) يظهر القراءات التي تم رصدها في الميدان حيث تم رصد الزاوية الأفقية والمسافة الأفقية لكل محطة أربع مرات و ذلك للحصول على دقة عالية :

اسم الراصد : محمد محارق

تاریخ الرصد : ٢٠١٢-٩-٢٠

نوع الجهاز : Total Station Lica TC605

حالة الطقس : الجو صافي ، درجة الحرارة تتراوح ٢٥ درجة مئوية

جدول ٣-٣

| No. | From | ST | To | Horizontal Angle | | | Horizontal Distance [m] | Vertical Angle | | | Slope Distance [m] | | | |
|-----------------------|------|-----|-----|------------------|----|-------|-------------------------|----------------|----|------|--------------------|--|--|--|
| | | | | ° | ' | " | | ° | ' | " | | | | |
| 1 | 200 | 201 | 202 | 189 | 59 | 21 | 71.723 | 90 | 25 | 15 | 71.725 | | | |
| 2 | | | | 189 | 59 | 28 | 71.731 | 90 | 25 | 15 | 71.733 | | | |
| 3 | | | | 189 | 59 | 06 | 71.731 | 90 | 25 | 15 | 71.733 | | | |
| 4 | | | | 189 | 59 | 15 | 71.693 | 90 | 25 | 15 | 71.696 | | | |
| 5 | | | | 189 | 59 | 20 | 71.778 | 90 | 25 | 14 | 71.780 | | | |
| 6 | | | | 189 | 59 | 34 | 71.763 | 90 | 25 | 13 | 71.765 | | | |
| Average | | | | 189 | 59 | 20.67 | 71.737 | 90 | 25 | 14.5 | 71.739 | | | |
| Instrument Height [m] | | | | 1.69 | | | | | | | | | | |
| Prism Height [m] | | | | 1.50 | | | | | | | | | | |

جدول ٤-٣

| No. | From | ST | To | Horizontal Angle | | | Horizontal Distance [m] | Vertical Angle | | | Slope Distance [m] | |
|-----------------------|------|------|-----|------------------|----|-------|-------------------------|----------------|----|----|--------------------|--|
| | | | | ° | ' | " | | ° | ' | " | | |
| 1 | 201 | 202 | 203 | 170 | 02 | 52 | 328.906 | 91 | 27 | 12 | 329.012 | |
| 2 | | | | 170 | 02 | 59 | 328.931 | 91 | 27 | 09 | 329.037 | |
| 3 | | | | 170 | 02 | 41 | 328.882 | 91 | 27 | 26 | 329.089 | |
| 4 | | | | 170 | 02 | 49 | 328.887 | 91 | 27 | 37 | 329.094 | |
| 5 | | | | 170 | 02 | 55 | 328.937 | 91 | 27 | 13 | 329.093 | |
| 6 | | | | 170 | 02 | 51 | 328.908 | 91 | 27 | 05 | 329.014 | |
| Average | | | | 170 | 02 | 51.17 | 328.909 | 91 | 27 | 17 | 329.057 | |
| Instrument Height [m] | | 1.64 | | | | | | | | | | |
| Prism Height [m] | | 1.50 | | | | | | | | | | |

جدول ٤-٤

| No. | From | ST | To | Horizontal Angle | | | Horizontal Distance [m] | Vertical Angle | | | Slope Distance [m] | |
|-----------------------|------|------|-----|------------------|----|-------|-------------------------|----------------|----|-------|--------------------|--|
| | | | | ° | ' | " | | ° | ' | " | | |
| 1 | 202 | 203 | 204 | 172 | 34 | 54 | 318.566 | 91 | 20 | 51 | 318.834 | |
| 2 | | | | 172 | 34 | 32 | 318.589 | 91 | 20 | 42 | 318.853 | |
| 3 | | | | 172 | 34 | 46 | 318.505 | 91 | 20 | 33 | 318.768 | |
| 4 | | | | 172 | 34 | 51 | 318.451 | 91 | 20 | 30 | 318.718 | |
| 5 | | | | 172 | 34 | 11 | 318.594 | 91 | 20 | 46 | 318.868 | |
| 6 | | | | 172 | 34 | 09 | 318.550 | 91 | 20 | 54 | 318.819 | |
| Average | | | | 172 | 34 | 33.83 | 318.543 | 91 | 20 | 42.67 | 318.810 | |
| Instrument Height [m] | | 1.63 | | | | | | | | | | |
| Prism Height [m] | | 1.50 | | | | | | | | | | |

جدول ٦-٣

| No. | From | ST | To | Horizontal Angle | | | Horizontal Distance [m] | Vertical Angle | | | Slope Distance [m] | | | |
|-----------------------|------|-----|-----|------------------|----|----|-------------------------|----------------|----|------|--------------------|--|--|--|
| | | | | ° | ' | " | | ° | ' | " | | | | |
| 1 | 203 | 204 | 205 | 168 | 46 | 58 | 235.142 | 90 | 57 | 01 | 235.175 | | | |
| 2 | | | | 168 | 46 | 22 | 235.061 | 90 | 57 | 03 | 235.094 | | | |
| 3 | | | | 168 | 46 | 54 | 235.127 | 90 | 57 | 10 | 235.160 | | | |
| 4 | | | | 168 | 46 | 32 | 235.164 | 90 | 57 | 12 | 235.197 | | | |
| 5 | | | | 168 | 46 | 21 | 235.067 | 90 | 57 | 18 | 235.100 | | | |
| 6 | | | | 168 | 46 | 23 | 235.080 | 90 | 57 | 02 | 235.113 | | | |
| Average | | | | 168 | 46 | 35 | 235.110 | 90 | 57 | 7.87 | 235.140 | | | |
| Instrument Height [m] | | | | 1.57 | | | | | | | | | | |
| Prism Height [m] | | | | 1.50 | | | | | | | | | | |

جدول ٧-٣

| No. | From | ST | To | Horizontal Angle | | | Horizontal Distance [m] | Vertical Angle | | | Slope Distance [m] | | | |
|-----------------------|------|-----|-----|------------------|----|-------|-------------------------|----------------|----|-------|--------------------|--|--|--|
| | | | | ° | ' | " | | ° | ' | " | | | | |
| 1 | 204 | 205 | 206 | 200 | 18 | 29 | 461.876 | 89 | 22 | 27 | 461.904 | | | |
| 2 | | | | 200 | 18 | 56 | 461.896 | 89 | 22 | 25 | 461.824 | | | |
| 3 | | | | 200 | 18 | 29 | 461.895 | 89 | 22 | 21 | 461.909 | | | |
| 4 | | | | 200 | 18 | 43 | 461.886 | 89 | 22 | 26 | 461.856 | | | |
| 5 | | | | 200 | 18 | 36 | 461.888 | 89 | 22 | 33 | 461.866 | | | |
| 6 | | | | 200 | 18 | 50 | 461.882 | 89 | 22 | 31 | 461.910 | | | |
| Average | | | | 200 | 18 | 40.50 | 461.887 | 89 | 22 | 27.17 | 461.878 | | | |
| Instrument Height [m] | | | | 1.52 | | | | | | | | | | |
| Prism Height [m] | | | | 1.50 | | | | | | | | | | |

جدول ٢-٣

| No. | From | ST | To | Horizontal Angle | | | Horizontal Distance [m] | Vertical Angle | | | Slope Distance [m] | | | |
|-----------------------|------|-----|-----|------------------|----|-------|-------------------------|----------------|----|-------|--------------------|--|--|--|
| | | | | ° | , | " | | ° | , | " | | | | |
| 1 | 205 | 206 | 207 | 177 | 03 | 29 | 164.269 | 89 | 33 | 33 | 164.274 | | | |
| 2 | | | | 177 | 04 | 10 | 164.325 | 89 | 33 | 55 | 164.330 | | | |
| 3 | | | | 177 | 03 | 48 | 164.359 | 89 | 33 | 52 | 164.364 | | | |
| 4 | | | | 177 | 03 | 49 | 164.309 | 89 | 34 | 00 | 164.314 | | | |
| 5 | | | | 177 | 04 | 00 | 164.317 | 89 | 33 | 24 | 164.322 | | | |
| 6 | | | | 177 | 04 | 01 | 164.264 | 89 | 34 | 02 | 164.269 | | | |
| Average | | | | 177 | 03 | 52.83 | 164.307 | 89 | 33 | 47.67 | 164.312 | | | |
| Instrument Height [m] | | | | 1.58 | | | | | | | | | | |
| Prism Height [m] | | | | 1.50 | | | | | | | | | | |

جدول ٢-٤

| No. | From | ST | To | Horizontal Angle | | | Horizontal Distance [m] | Vertical Angle | | | Slope Distance [m] | | | |
|-----------------------|------|-----|-----|------------------|----|-------|-------------------------|----------------|----|-------|--------------------|--|--|--|
| | | | | ° | , | " | | ° | , | " | | | | |
| 1 | 206 | 207 | 208 | 189 | 11 | 42 | 199.157 | 90 | 21 | 33 | 199.161 | | | |
| 2 | | | | 189 | 11 | 22 | 199.205 | 90 | 21 | 21 | 199.209 | | | |
| 3 | | | | 189 | 11 | 18 | 199.196 | 90 | 21 | 03 | 199.200 | | | |
| 4 | | | | 189 | 11 | 31 | 199.263 | 90 | 21 | 20 | 199.267 | | | |
| 5 | | | | 189 | 11 | 29 | 199.240 | 90 | 20 | 52 | 199.244 | | | |
| 6 | | | | 189 | 11 | 39 | 199.150 | 90 | 20 | 54 | 199.154 | | | |
| Average | | | | 189 | 11 | 30.17 | 199.202 | 90 | 21 | 10.50 | 199.206 | | | |
| Instrument Height [m] | | | | 1.62 | | | | | | | | | | |
| Prism Height [m] | | | | 1.50 | | | | | | | | | | |

جدول ١٠-٣

| No. | From | ST | To | Horizontal Angle | | | Horizontal Distance [m] | Vertical Angle | | | Slope Distance [m] | | | |
|-----------------------|------|-----|-----|------------------|----|-------|-------------------------|----------------|----|------|--------------------|--|--|--|
| | | | | ° | ' | " | | ° | ' | " | | | | |
| 1 | 207 | 208 | 209 | 185 | 22 | 34 | 214.278 | 91 | 39 | 21 | 214.368 | | | |
| 2 | | | | 185 | 22 | 46 | 214.280 | 91 | 39 | 08 | 214.370 | | | |
| 3 | | | | 185 | 22 | 34 | 214.296 | 91 | 39 | 19 | 214.386 | | | |
| 4 | | | | 185 | 22 | 40 | 214.358 | 91 | 38 | 56 | 214.447 | | | |
| 5 | | | | 185 | 22 | 26 | 214.356 | 91 | 38 | 57 | 214.445 | | | |
| 6 | | | | 185 | 22 | 33 | 214.294 | 91 | 38 | 50 | 214.383 | | | |
| Average | | | | 185 | 22 | 35.50 | 214.310 | 91 | 39 | 5.17 | 214.400 | | | |
| Instrument Height [m] | | | | 1.64 | | | | | | | | | | |
| Prism Height [m] | | | | 1.50 | | | | | | | | | | |

جدول ١١-٣

| No. | From | ST | To | Horizontal Angle | | | Horizontal Distance [m] | Vertical Angle | | | Slope Distance [m] | | | |
|-----------------------|------|-----|-----|------------------|----|-------|-------------------------|----------------|----|-------|--------------------|--|--|--|
| | | | | ° | ' | " | | ° | ' | " | | | | |
| 1 | 208 | 209 | 210 | 165 | 14 | 52 | 124.509 | 87 | 59 | 22 | 124.586 | | | |
| 2 | | | | 165 | 14 | 51 | 124.473 | 87 | 59 | 27 | 124.550 | | | |
| 3 | | | | 165 | 15 | 01 | 124.444 | 87 | 59 | 16 | 124.521 | | | |
| 4 | | | | 165 | 14 | 58 | 124.507 | 87 | 59 | 19 | 124.584 | | | |
| 5 | | | | 165 | 14 | 42 | 124.454 | 87 | 59 | 13 | 124.531 | | | |
| 6 | | | | 165 | 14 | 45 | 124.496 | 87 | 59 | 08 | 124.573 | | | |
| Average | | | | 165 | 14 | 51.50 | 124.481 | 87 | 59 | 17.50 | 124.558 | | | |
| Instrument Height [m] | | | | 1.66 | | | | | | | | | | |
| Prism Height [m] | | | | 1.50 | | | | | | | | | | |

٦- حساب احداثيات المحطات قبل التصحيح:

يتم حساب الانحراف للخطوط بناء على العلاقة التالية مع العلم ان الشرق في فلسطين يعبر عنه بـ East او $\pi/2$ واتجاه الشمال بعد عنه بـ North : X :

Example :

$$\bullet \quad AZ_{201,200} = \tan^{-1} \frac{\Delta E}{\Delta N} + C$$

$$AZ_{201.200} = \tan^{-1} \frac{162860.149 - 162820.964}{1094957.952 - 1094961.242} + 180^\circ \\ \equiv 94^\circ 47' 57.61''$$

بعد حساب الارتفاع لكل خط تم حساب الاحداثيات غير المصححة لكل نقطة بناء على العلاقات التالية:

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

A Northing = Horizontal Distance $\times \cos$ (Azimuth)

Easting = Easting B + A easting

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

Example for Station 202 :

$$\text{Azimuth } (201 - 202) = 189^{\circ} 59' 20.67'' + 94^{\circ} 47' 57.61'' = 284^{\circ} 47' 18.2''$$

$$\Delta \text{Easting} = 71.737 \times \sin(284^\circ 47' 18.2'') = -69.361$$

$$\Delta \text{ Northing} = 71.737 \times \cos(284^\circ 47' 18.2'') = -18.311$$

Easting = 162820.964 -69.355= 162751.603 m

$$\text{Northing} = 1094961.242 + 18.311 = 1094979.553 \text{ m}$$

لقد تم حساب الإحداثيات غير المصححة باستخدام الطريقة اليدوية:-

كما هو موضع في الجدول (٣ - ١٢)

جدول (١٢ - ٣) الإحداثيات الغير مصححة

| St number | Corrected coordinate | Corrected coordinate |
|-----------|----------------------|----------------------|
| | X | Y |
| 202 | 162751.603 | 94979.553 |
| 203 | 162423.865 | 95007.281 |
| 204 | 162105.647 | 94992.898 |
| 205 | 161877.335 | 94936.770 |
| 206 | 161418.417 | 94989.054 |
| 207 | 161254.428 | 94999.269 |
| 208 | 161060.142 | 95043.253 |
| 209 | 160856.475 | 95019.950 |

لقد تم تصحيح المضلع بناء على إحداثيات معلومة و صحيحة تم أخذها بواسطة جهاز (GPS) و الجدول (٣ -

(١٣) يشمل هذه الإحداثيات :

جدول (١٣ - ٣) احداثيات النقاط المأخوذة بواسطة جهاز GPS

| Trig name | Easting X (m) | Northing Y (m) |
|-----------|---------------|----------------|
| 200 | 162860.149 | 94957.952 |
| 201 | 162820.964 | 94961.242 |
| 209 | 160856.751 | 95108.969 |
| 210 | 160732.436 | 95116.259 |

٢٠١٢/٩/١٨ تاريخ الرصد :

رصد فريق العمل

كانت المسافات والزوايا التي تم رصدها في الميدان قريبة من بعضها وهذا دليل على أن القراءات كانت دقيقة حيث تم التصوير على كعب الشاخص ، وإذا كان كعب الشاخص غير ظاهر قم التصوير على الشاخص بعد ضبطه عموديا بواسطة (hand level) حيث أن هذا الإجراء يساعد بشكل كبير في إعطاء قراءة صحيحة .

٦-٢ الخطأ في الزوايا والمسافات المرصودة (errors in angle and distance)

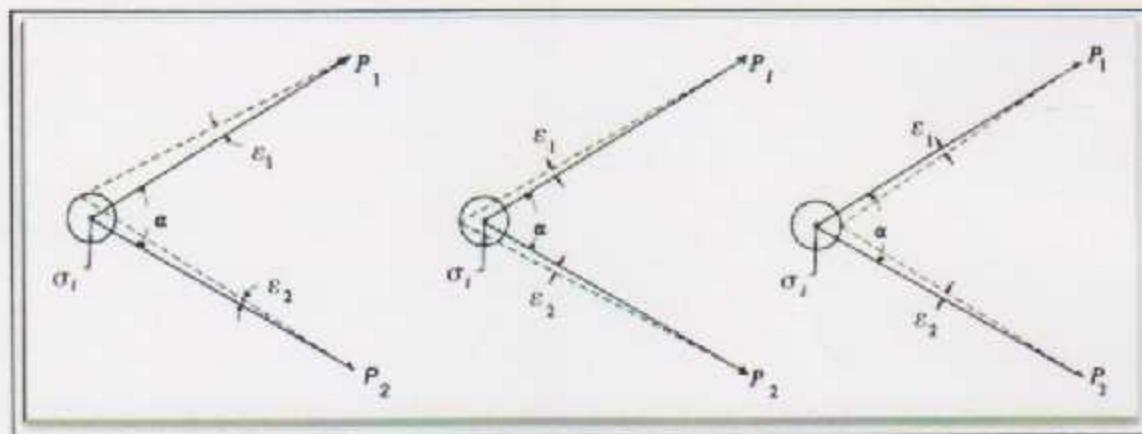
جميع الأرصاد في الأعمل المساحية تحتوي على أخطاء من مصادر مختلفة ، وتكون هذه الأخطاء تراكمية ، ويترتب عن هذه الأخطاء خطأ القيل في المسافات والزوايا عند رصد المضلعات، ويمكن حصر مصادر هذه الأخطاء بثلاث أخطاء رئيسية ، الأولى خطأ عدم تمركز الجهاز ، الثاني خطأ في رصد الزوايا ، الثالث خطأ في رصد المسافات .

٦-٢-١ خطأ عدم تمركز الجهاز

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

٦-٢-٢ خطأ عدم تمركز جهاز الرصد

وهو عبارة عن عدم تمركز 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 لل/tsamsat و على دقة التسامت وعلى مهارة الرصد والشكل (٥-٣) يوضح ذلك .

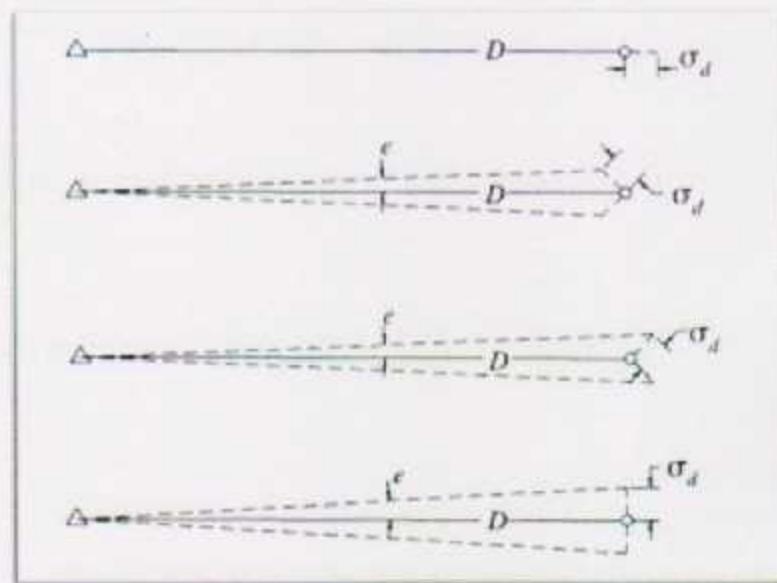


(٧)

الشكل (٥-٣) الخطأ في عدم تمركز جهاز القياس .

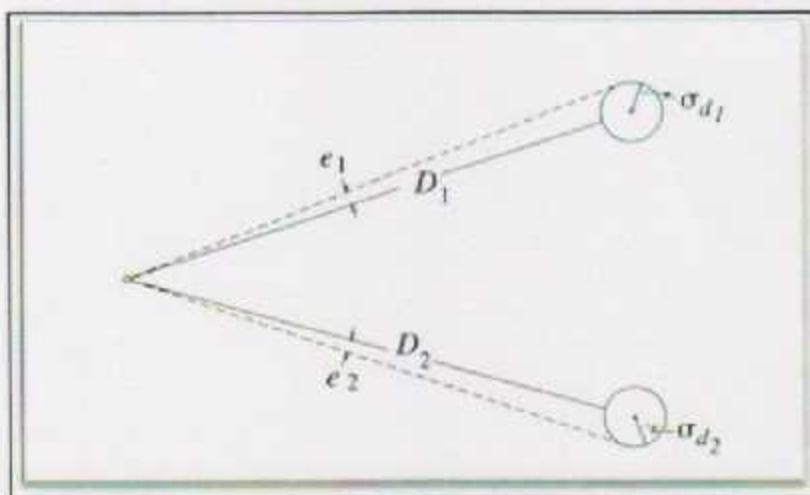
٣-٦-٣ خطأ عدم تمركز العاكس

وينشأ هذا الخطأ عن عدم تمركز العاكس تماما فوق المحطة المرصودة ، فعند وضع العاكس على النقطة المرصودة بالضبط وتكون قناعة العاكس الأفقية مضبوطة فهذا يدل على انتظام خطوط الشاقول مع مركز العاكس وبذلك يمكن تحذيب خطأ عدم تمركز العاكس . والشكل (٦-٣) يبين خطأ عدم تمركز العاكس في اتجاه واحد ، وعندما يكون الخطأ في الاتجاهين يكون الخطأ أكبر والشكل (٧-٣) يوضح ذلك .



(٨)

الشكل (٦-٣) خطأ عدم تمركز العاكس في اتجاه واحد .



(٩)

الشكل (٧-٣) خطأ عدم تمركز العاكس في اتجاهين .

٨) المرجع رقم (٨),(٩)

الجهاز المستخدم في عملية الرصد هو جهاز المحطة الشاملة من نوع Total Station Lica TC605 وقيم الأخطاء في هذا الجهاز هي كالتالي:

- الخطأ في الزاوية = $5''$ = angular error
الخطأ في المسافة = $+3 \text{ mm} + 3\text{ppm}$ = distance error

٤-٦-٣: Error in Distance الأخطاء في المسافات

二〇一〇

σ : الخط في المسافة المقاسة

٥: الخطأ في ضبط الجهاز

٥: الخطأ في وضعية العاكس

a,b: معلمات الجهاز

: Instrument Centering Error

هذا الخطأ يكون بالعادة ناتج عن الأسباب التالية:

- ❖ دقة الجهاز The Quality of Instrument
 - ❖ دقة الحامل The Quality of Tripod
 - ❖ ومهارة التراصد الذي يعمل على الجهاز The Skill of the Observer

٦-٦-٢ خطاء التوجيه (Target Centering)

وهذه الأخطاء تكون ناجمة عن وضع العالكس بشكل غير قائم ويقدر هذا الخطأ بقيمة ٢ ملم

و هذه معاملات الجهاز والتي يتم الحصول عليها من الكتب المرافق حيث أن:

$$3\text{mm} + 3\text{ppm} = a.b$$

مثل على تصحيح الأخطاء في المساقات:

المسافة المقابلة ما بين المحطة 202، 201 تساوي 71.737 م

$$\sigma_B = \sqrt{(0.002)^2 + (0.002)^2 + (0.003)^2 + (71.737 \times 0.000003)^2} = 0.0042m$$

والجدول التالي (١٥-٣) يشمل معدل المسافات المقررة بين المحطات و مقدار الخطأ في كل مسافة :

جدول (١٥-٣)

| Line | Distance (m) | σ_D (m) |
|-----------|----------------|----------------|
| 201 – 202 | 71.737 | 0.0041 |
| 202 – 203 | 328.909 | 0.0042 |
| 203 – 204 | 318.543 | 0.0042 |
| 204 – 205 | 235.110 | 0.0042 |
| 205 – 206 | 461.887 | 0.0043 |
| 206 – 207 | 164.307 | 0.0042 |
| 207 – 208 | 199.202 | 0.0042 |
| 208 – 209 | 214.310 | 0.0042 |
| 209 – 210 | 124.481 | 0.0041 |

٧.٦-٣ الأخطاء في قياس الزوايا :

إن الجهاز المستخدم في عملية الرصد هو جهاز المحطة الشاملة، لذلك فإن الأخطاء في الزوايا يمكن جمعها ضمن خطأ واحد ناتج عن ما يلي:

- أخطاء في الترجيح Pointing Errors
 - أخطاء في القراءة Reading Errors
 - والخطأ الناتج عنهما من الممكن حسابه وفق العلاقة التالية:

$$\sigma_{\text{app}} = \frac{2\sigma_{\text{DIN}}}{\sqrt{n}} \quad \dots \dots \dots \quad 3.4$$

حيث أن:

٥: هو الخطأ الناتج عن التوجيه والقراءة.

٥: الخطأ الناتج عن جهاز المحطة الشاملة.

٢) عدد مرات التكرار

وقيمة هذا الخطأ تكون ثابتة لجميع الزوايا وتساوي

$$\sigma_{\alpha_{pr}} = \pm \frac{2 \times 5''}{\sqrt{4}} = 5 \dots \dots \dots .3.5$$

وهذا الخطأ مسموح حسب جدول الموصفات التالي حيث تم اعتماد (Less Important Area)

جدول رقم (١٦-٣) قيم الخطأ المسموح به في الضفة الغربية .

| | Allowable error | |
|-----------------------------|---|--|
| | Important area (example : urban area) | Less important area (Example : rural area) |
| Measured distance | $L = .0005l + .03 m$ | $\Delta L = .0007l + .03m$ |
| Measured angles | Δ $\Delta = 60''\sqrt{n}$ | $\Delta = 90''\sqrt{n}$ |
| Closer error | $\epsilon = .0006\sum l + .20m$ | $\epsilon = .0009\sum l + .20m$ |
| Where $L = \text{measured}$ | $\Delta = \text{angle closure error in second}$ | |
| | $n = \text{number of measured angles,}$ | |
| | length, | |

٧-٣ تصحيف الأخطاء في الإحداثيات :

هناك أكثر من طريقة لتصحيف إحداثيات المضلع منها :

- Least Square Method .
- Linear and Angular Misclosure Method.
- Bow ditch Rule.
- civil 3D method

لقد استخدمنا الطريقة الأولى في التصحيح وذلك لأنها أدق طريقة وتصحح كل احداثي حسب الخطأ الموجون فيه وكذلك نعطي معلومات عن مدى النقا في المضلع، حيث تم التصحيح الإحداثيات باستخدام عدة برامج (Adjust)، وأيضاً قمنا بالتصحيح باستخدام طريقة (Bowditch Rule) وموضحة بالتفصيل في الملحق رقم (٤).

Least Square Method ۱-۷-۴

النهاية

حيث أن:

Unknown matrix : X

Jacobeans matrix : A

Observation matrix :L

Variance matrix : \mathbf{V}

والصيغة التالية عبارة عن المصفوفات العامة لهذه الطريقة وقد تم تحديد صيغ المنشقات و الرتب للمصفوفات بناءً على القراءات التي تم رصدها في الميدان و المجاهيل المراد حسابها (إحداثيات المحطات)

The Jacobean Matrix A:

$$A = \begin{bmatrix} \frac{\partial F_1}{\partial x_1} & \frac{\partial F_1}{\partial y_1} & \frac{\partial F_1}{\partial x_2} & \frac{\partial F_1}{\partial y_2} & \dots & \frac{\partial F_1}{\partial x_7} & \frac{\partial F_1}{\partial y_7} \\ \frac{\partial F_2}{\partial x_1} & \frac{\partial F_2}{\partial y_1} & \frac{\partial F_2}{\partial x_2} & \frac{\partial F_2}{\partial y_2} & \dots & \frac{\partial F_2}{\partial x_7} & \frac{\partial F_2}{\partial y_7} \\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots & \vdots & \vdots & \vdots \\ \frac{\partial F_{16}}{\partial x_1} & \left(\frac{\partial F_{16}}{\partial y_1}\right) & \left(\frac{\partial F_{16}}{\partial x_3}\right) & \left(\frac{\partial F_{16}}{\partial y_2}\right) & \dots & \left(\frac{\partial F_{16}}{\partial x_7}\right) & \left(\frac{\partial F_{16}}{\partial y_7}\right) \\ \left(\frac{\partial F_{17}}{\partial x_1}\right) & \left(\frac{\partial F_{17}}{\partial y_1}\right) & \left(\frac{\partial F_{17}}{\partial x_2}\right) & \left(\frac{\partial F_{17}}{\partial y_2}\right) & \dots & \left(\frac{\partial F_{17}}{\partial x_7}\right) & \left(\frac{\partial F_{17}}{\partial y_7}\right) \end{bmatrix}$$

عدد المعرف يمثل عدد المعادلات

عدد الأعمدة يمثل عدد المجاهيل (الاحداثيات)

E:- Distance between stations

Distance observation reduction ۷-۸-۹

Linearization:

Taking the derivatives of last equation:

$$\frac{\partial F}{\partial x_i} = \frac{x_i - \bar{x}_j}{IJ}$$

$$\frac{\partial F}{\partial y_i} = \frac{y_i - \bar{y}_i}{IJ}$$

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

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

Angle observation reduction $\tau\text{-}\tau\text{-}\tau$

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

$$\theta = \tan^{-1} \frac{x_f - x_i}{y_f - y_i} - \tan^{-1} \frac{x_b - x_f}{y_b - y_f} + D \quad \dots \quad 3.8$$

Taking the derivatives of the last equation:

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

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

The Observation Matrix L:

$$L = \begin{bmatrix} F_{202} - F_{202_0} \\ F_{203} - F_{203_0} \\ F_{204} - F_{204_0} \\ \vdots \\ \vdots \\ F_{208} - F_{208_0} \end{bmatrix}_{14 \times 1}$$

The Weight Matrix W:

$$W = \begin{bmatrix} (\sigma F_{202})^2 & & & & \\ & (\sigma F_{203})^2 & & & \\ & & (\sigma F_{204})^2 & & \\ & & & \ddots & \\ & & & & (\sigma F_{206})^2 \\ & & & & & \ddots & \\ & & & & & & \ddots \\ & & & & & & & (\sigma F_{n\alpha})^2 \end{bmatrix}_{14 \times 14}$$

The Unknowns Matrix X:

$$X = \begin{bmatrix} dx_{202} \\ dy_{202} \\ dx_{203} \\ dy_{203} \\ \vdots \\ \vdots \\ \vdots \\ dx_{208} \\ dy_{208} \end{bmatrix}_{14 \times 1}$$

The Variance Matrix V:

$$V = \begin{bmatrix} V_1 \\ V_2 \\ V_3 \\ \vdots \\ \vdots \\ \vdots \\ V_{13} \\ V_{14} \end{bmatrix}_{14 \times 1}$$

ولقد تم استخدام الإحداثيات غير المصححة كقيم ابتدائية في عملية الحل (X_0, Y_0)

$$\begin{aligned} X &= X_0 + dx \\ Y &= Y_0 + dy \end{aligned} \quad \dots \quad .3.9$$

٨-٣ النتائج :

قيم الأخطاء الناتجة

$$\text{Angular error} = 0^{\circ}01' 26.90'$$

من المعروف أن نسبة الخطأ المقبولة في نظام دائرة المساحة في فلسطين داخل المدينة

$$60^{\circ}v(n)$$

ف تكون نسبة الخطأ المسموح به في مشروعنا $= 0^{\circ}03' 00''$

ويظهر أن (Angular error) أقل من ذلك ونسبة الخطأ مقبولة

بعد إدخال القراءات التي تم رصدها إلى برنامج (Adjust) ، ظهرت النتائج التالية :-

الجدول التالي (١٧-٣) يظهر قيم المسافات المصححة ومقدار الدقة في كل مسافة :

الجدول (١٧-٣) المسافات المصححة ومقدار الدقة

| Line | Adjusted Distance (m) | S |
|---------|-----------------------|--------|
| 202-203 | 71.697 | 0.0699 |
| 203-204 | 328.867 | 0.0712 |
| 204-205 | 318.501 | 0.0712 |
| 205-206 | 235.07 | 0.0715 |
| 206-207 | 461.842 | 0.0726 |
| 207-208 | 164.265 | 0.0712 |
| 208-209 | 199.160 | 0.0713 |

الجدول التالي (١٨-٣) يظهر قيم الروايا المصححة ومقدار الدقة في كل زاوية

جدول (١٨-٣)

| From | Station | To | H. angle | S" |
|------|---------|-----|-----------------|--------|
| 200 | 201 | 202 | 189° 58' 45.04" | 73.825 |
| 201 | 202 | 203 | 170° 02' 12.90" | 75.450 |
| 202 | 203 | 204 | 172° 34' 00.17" | 81.247 |
| 203 | 204 | 205 | 168° 46' 17.79" | 84.497 |
| 204 | 205 | 206 | 200° 18' 48.37" | 84.461 |
| 205 | 206 | 207 | 177° 04' 03.28" | 83.090 |
| 206 | 207 | 208 | 189° 11' 43.99" | 81.221 |
| 207 | 208 | 209 | 185° 22' 44.07" | 78.181 |
| 208 | 209 | 210 | 165° 14' 48.60" | 72.634 |

وبعد اجراء العمليات الحسابية حسب العلاقة الرئيسية باستخدام برمج (Adjust) تم الحصول على الإحداثيات المصححة التي تظهر في الجدول التالي:-

الجدول (١٩-٣)

| Station | Easting (m) | Northing (m) | Std Dev Nth | Std Dev Est |
|---------|---------------|----------------|-------------|-------------|
| 202 | 162751.639 | 94979.531 | 0.0304 | 0.0680 |
| 203 | 162423.933 | 95007.138 | 0.1371 | 0.0929 |
| 204 | 162105.765 | 94992.590 | 0.2012 | 0.1043 |
| 205 | 161877.525 | 94936.334 | 0.2116 | 0.1087 |
| 206 | 161418.622 | 94988.353 | 0.1646 | 0.1051 |
| 207 | 161254.669 | 94998.481 | 0.1324 | 0.0945 |
| 208 | 161060.406 | 95042.368 | 0.0760 | 0.0709 |

وما يلي تقرير برنامج (Adjust) للقيم التي تم تصحيحها :

Number of Control Stations = 4

Number of Unknown Stations = 7

Number of Distance observations = 9

Number of Angle observations = 9

Iterations = 3

Redundancies = 3

Reference Variance = 327.275

Reference So = ± 18.10

Failed to pass χ^2 test at 95.0% significance level!

χ^2 lower value = 0.22

χ^2 upper value = 9.35

Possible blunder in observations with Std. Res. >60 (Convergence)

— بعد إدخال القراءات التي تم رصدها إلى برنامج (Civil 3D) ، ظهرت النتائج التالية :-

الجدول (٢٠-٣)

| Station | Easting (m) | Northing (m) |
|---------|---------------|----------------|
| 202 | 162751.603 | 94979.553 |
| 203 | 162423.865 | 95007.279 |
| 204 | 162105.302 | 94992.894 |
| 205 | 161877.302 | 94936.897 |
| 206 | 161418.415 | 94988.445 |
| 207 | 161254.431 | 94998.754 |
| 208 | 161060.171 | 95042.850 |

تم إرفاق باقي نتائج تصحيح المضلع بواسطة برنامج Civil 3D في الملحق رقم (٣)

— والجدول التالي يوضح الاحداثيات المصححة بطريقة Bowditch Rule

الجدول (٢١-٣)

| Station | Easting (m) | Northing (m) |
|---------|---------------|----------------|
| 202 | 162751.614 | 94979.529 |
| 203 | 162423.926 | 95007.133 |
| 204 | 162105.762 | 94992.615 |
| 205 | 161877.498 | 94936.378 |
| 206 | 161418.642 | 94988.423 |
| 207 | 161254.676 | 94998.546 |
| 208 | 161060.409 | 95042.409 |

تم إرفاق طريقة التصحيح باستخدام Bowditch Rule في الملحق رقم (٣)

بعد المقارنة بين النتائج التي تم الحصول عليها من الطرق السابقة لتصحيح المضلع نبين أن طريقة Least Least Square Method هي الطريقة الأدق لأنها تأخذ بعين الاعتبار الاخطاء بجميع انواعها وتحصل على تقليلها لأقل قدر ممكن .

الفصل الرابع

التصميم الهندسي للطريق

- ٤-١ العقدمة
- ٤-٢ أسم عملية التصميم
- ٤-٣ التخطيط الأفقي للطريق
- ٤-٤ القوة الطاردة المركزية
- ٤-٥ التعلية (ارتفاع ظهر المنحنى)
- ٤-٦ التخطيط الراسيللطريق (Vertical Alignment)
- ٤-٧ التقاطعات على الطرق
- ٤-٨ تصريف مياه الأمطار والمياه السطحية عن الطريق

التصميم الهندسي للطريق

٤-١ مقدمة :

مرحلة التصميم الهندسي من اهم مراحل تصميم اي طريق ، حيث تكون هذه المرحلة من التصميم في المكتب وتسير جنبا إلى جنب مع عمليات المسح والعمل الميداني ، كما يشمل التصميم الهندسي للطرق الأجزاء الظاهرة من الطريق ولذلك يجب ان يغطي هذا التصميم الميول سواء كانت طولية او عرضية، والتصميم الأفقي والرأسى للطريق، ومسافات الرؤية والتوقف والتجلوز، وتصميم التقاطعات، ويجب أن يفي التصميم بالأمور المتعلقة بالسلامة المرورية على الطريق.

تتمثل عملية التصميم الهندسي للطريق في ثلاثة امور رئيسية وهي كالتالي:

١. التصميم الأفقي (Horizontal Alignment)

حيث يتم فيه بيان المنحنيات الأفقية و تحديد بداياتها و نهاياتها و كذلك تحديد أطوالها و زواياها و نقاط التقاطع فيها، وكذلك PI و بالإضافة لذلك يتم بيان الجزء الوسطي و عرض الطريق و الحواجز الجانبية و نقاط المطلع المفتوح تحديد اتجاه الطريق بالنسبة للشمال.

٢. التصميم الرأسى للطريق (Vertical Alignment)

ان التصميم الرأسى للطريق يتمثل في تحديد ارتفاع الأرض الطبيعية و تحديد الانحدار الجديد للطريق، حيث يتم بيان الطريق بالمستوى الرأسى و تشاهد كيف ترتفع و تهبط و تحدد مناطق الحفر و الردم، و كذلك من التصميم الرأسى للطريق يتم تحديد المنحنيات الرأسية و مسافات الرؤية .

٣. التصميم العرضي للطريق :

حيث يتم في هذه المرحلة من التصميم تحديد شكل مقطع الطريق و ميلها العرضية و كذلك بيان سطح الطريق و عرضه.

لتصميم طريق جديد أو تاهيل طريق قديم يجب الانتباه إلى عوامل مختلفة يتاثر بها التصميم ، وهي كما يلى:

- ١- أن يتناسب التصميم مع حجم المرور المترافق للمتوسط اليومي ولساعة الذروة مع نوع المركبات وسرعتها.
- ٢- أن يودي الطريق إلى قيادة آمنة للسيارات والسائق.
- ٣- أن يكون التصميم متكاملاً مع تجنب التغيرات المفاجأة على المنحنيات أو الانحدارات.
- ٤- أن يكون التصميم شاملًا لجميع الوسائل الضرورية من علامات الإرشاد والتخطيط والإضاءة.
- ٥- أن يكون التصميم اقتصاديًا بقدر الإمكان.

٤-٢ أنسس عملية التصميم:-

توقف أنسس التصميم على عوامل كثيرة منها:-

- حرم الطريق .
- حجم المرور (Traffic volume) .
- تركيب المرور (Character of Traffic) .
- السرعة التصميمية (Design speed) .
- قطاع الطريق .
- عرض الحارة (lane width) .
- الأرصفة (Sidewalks) .

- الميول العرضية .
- الميول الطولية .
- الجزر الفاصلة بين الاتجاهين (Medians) .
- الحواجز الجانبية والأعمدة الاسترشادية (Guardrails and Guide Posts) .
- اكتاف الطريق .

٤-٢-٤ حرم الطريق:

يجب أن يكون حرم الطريق متسع بما فيه الكفاية ليشمل أجزاء القطاع جميعها بالإضافة إلى عرض إضافي حيث أن العرض الإضافي يلزم لعدة استخدامات منها مسار للمشاة أو مسار لمستلزمات المرافق أو وضع العلامات الاسترشادية أو الإعلانات أو التثبيت هذا بالإضافة إلى عرض قد يخصص للتوسيع في الطريق مستقبلاً وشراء حرم الطريق في مرحلة أفضل من توزيع الملكية من أصحابها في المستقبل والجدول التالي يبين الطريق وعرض حرم الطريق حسب نظام ASHTO.

الجدول(٤-١) نوع الطريق وعرض حرم الطريق

| نوع الطريق | عرض حرم الطريق (م) |
|----------------------|--------------------|
| طريق من مسارات | ٣٦-٣٢ |
| طريق من ثلاثة مسارات | ٤٢-٣٠ |
| طريق من أربعة مسارات | ٩٣-٣٧ |

(١)

وفي مشروعنا حرم الطريق من خط الوسط إلى الارتفاع ٧ أمتر .

٤-٢-٥ حجم المرور (Traffic volume) :-

هو عدد المركبات التي تمر من نقطه معينه خلال فترة زمنيه محدده ويعتبر حجم المرور من الأسس الرئيسية التي يجب أن تؤخذ في الاعتبار على أن يشمل حجم المرور الحالى والمتوقع.

٤-٢-٦ تركيب المرور (Character of Traffic) :-

يتم معرفة تركيب المرور بتحديد نسبة عربات النقل والحايلات بالنسبة لحجم المرور الساعي التصميمي.

٤-٢-٧ السرعة التصميمية (Design speed) :-

وتعرف السرعة التصميمية بأنها أعلى سرعة مستقرة يمكن أن تسير بها السيارة بأمان على طريق رئيسي عندما تكون أحوال الطقس مثالية و كثافة المرور منخفضة وتعتبر مقياساً ل نوعية الخدمة التي يوفرها الطريق بالسرعة التي يتم تصميم الطريق على أساسها، بالإضافة إلى التركيب والحجم المروري الساعي

(١) المرجع رقم ٦

والجدول (٢-٤) يوضح السرعة التصميمية للطرق الحضرية

جدول (٢-٤) : السرعة حسب تصنيف الطريق

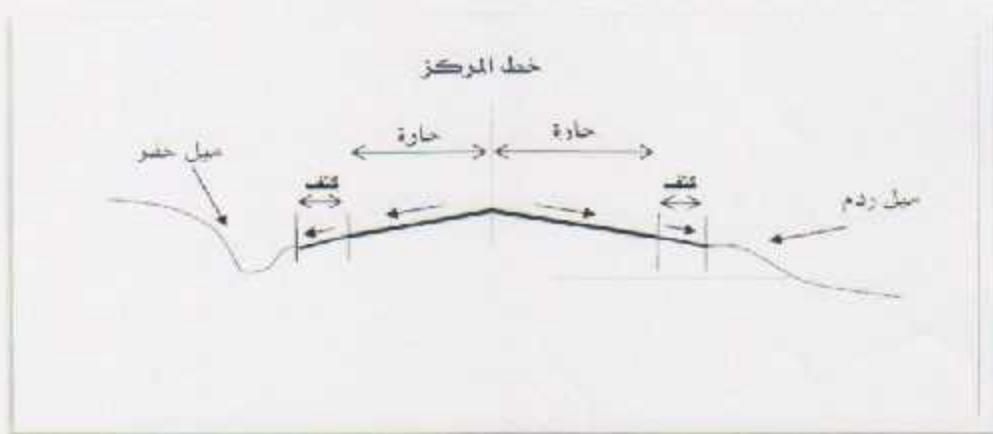
| تصنيف الطريق | السرعة الدنيا | السرعة المرغوبة |
|-------------------------|---------------|-----------------|
| طريق محلي (LOCAL) | 30 | 50 |
| طريق تجميعي (COLLECTOR) | 50 | 60 |
| شريانى - عام | 80 | 100 |
| أقل اضطراب | 70 | 90 |
| اضطراب ملموس | 50 | 60 |
| طريق سريع (Expressway) | 90 | 120 |

(١)

في مشروعنا يكون نوع الطريق عبارة عن طريق شريانى بسرعة تصميمية ٥ وسرعة دنيا ٣٠

٢-٤-٥ قطاع الطريق:-

إن الاستفادة من الطريق تتوقف على تصميم الأجزاء المختلفة لقطاع الطريق، فالطريق التي يمر عليها عدد كبير من السيارات وسرعة عالية يتطلب عدد كبير من حارات المرور ومنحنيات ذات أنساب افتراض كبيرة نسبياً وأنحدرات طولية صغيرة لذلك يجب الاهتمام بأوصاف الطرق المتسعة وعمل الجزر الفاصلة بين اتجاهي المرور.



(٣)

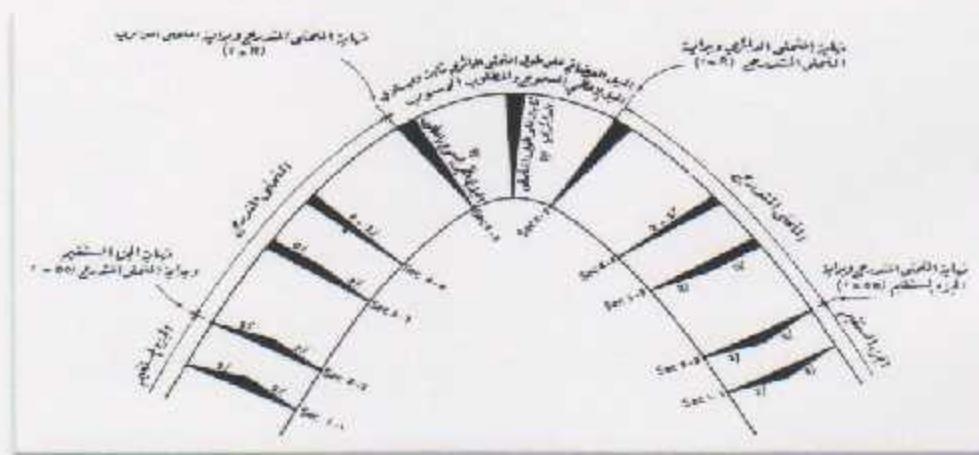
الشكل (١-٤) مقطع عرضي لطريق من حارتين

(٦) المرجع رقم ٢

-:(lane width) عرض الحارة

ان عرض الم serif الواحد يختلف حسب درجة و مستوى و نوعية الطريق ، حيث انه يلعب عرض المسار دوراً كبيراً في مهولةقيادة و درجة الامان على الطريق، فبعد رسم سطح الطريق يتم تحديد عرض هذا السطح حيث يجب ان لا يقل عرض المسار عن (3m) في جميع الاحوال . وفي حالة الفرق السريعة يفضل ان يوجد عرض الحارة (3.75m) نظراً لمورور عربات النقل و السرعة الكبيرة بشكل عالي، حيث كلما اردنا ان نزيد سرعة السيارات و الشاحنات التي تسير على الم serif توجب علينا ان نزيد عرض المسار . وقد اخترنا في مشروعنا عرض الحارة ٣.٦ متر .

إن الميول العرضية يتم عملها للطريق من أجل تصريف المياه المتواجدة على سطح الطريق، حيث يجب عمل ميول عرضية من الجهةين بالنسبة لمحور الطريق وقد يعمل هذا الميل منقطعاً أو منحنياً على هيئة قطع مكافيء ، و في حالة وجود جزر وسطى فإن كل اتجاه يعمل بميول خاص كما أنو كان من حارتين منفصلتين، وتبلغ قيمة الميول العرضية ٦% ، والشكل (٤-٢) يوضح الميول على منحنى انتقالى .



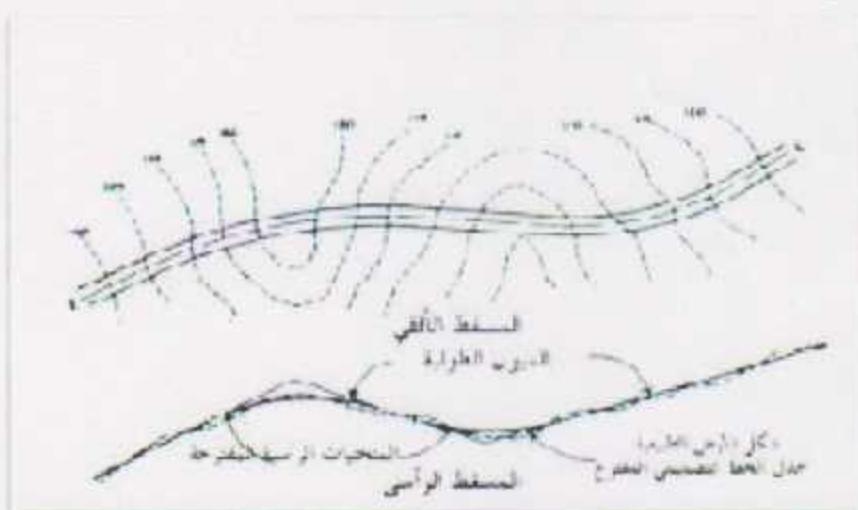
(2)

شكل (٤-٤) الميول العرضية على الطريق

٤-٢- الميول الطولية:-

في المناطق المستوية يتحكم نظام صرف الأمطار في المنسوب، أما في المناطق التي يكون فيها مستوى المياه في نفس مستوى الأرض الطبيعية فإن السطح السفلي للرصيف يجب أن يكون أعلى من مستوى المياه بحوالي (0.5م) على الأقل، و في المناطق الصخرية يقام المنسوب التصعيمي بحيث تكون الحافة السفلية لكتف الطريق أعلى من منسوب الصخر بـ (0.3م) على الأقل، وهذا يؤدي إلى تجنب الحفر الصخري غير الضروري، و يعتبر الميل (0.25%) هو أقل ميل لنصرف الأمطار في الاتجاه الطولي للطريق، و الشكل التالي يوضح الميل الطولي للطريق.

٢) (٤) المراجع رقم



(٥)

الشكل(٤-٣)الميل الطولية

٩-٢-٤ الجزر الفاصلة بين الاتجاهين (Medians):-

تعتبر الجزر فصله تفصل حركة المرور المعاكس وتكون موجودة في كل الطرق الحديثة خصوصاً إذا كانت من أربع حارات أو أكثر وعرض هذه الجزر يجب أن يكون كافياً وذلك لتأدية الغرض الذي وضعت من أجله ومن أهمها تقليل تأثير الأضواء المبهرة الصادرة من المرور المعاكس ليلًا هذا بالإضافة إلى حماية السيارات القادمة من الاتجاه المعاكس من الاصطدام وللحكم في المناطق المسموح فيها بالدوران في حالة التقاطعات السطحية، ويتراوح عرض الجزيرة من 1 إلى 3.5 متراً أو أكثر، وهذا طبعاً ليس بعرض ثابت على طول الطريق وإنما يتغير حسب الحالة أو المضروبة بالإضافة إلى أن منسوب الطريق في الاتجاهين قد يكون مختلفاً.

١٠-٢-٤ أكتاف الطريق :-

إن الطرق الخلوية تزود بأكتاف جانبية تستخدم لتوقيف المركبات بشكل طارئ و كذلك للمحافظة على طبيعة الأساس والسطح الخاصة بالطريق، و الحاجة للأكتاف و نوعها يتوقف على نوع الطريق و جسم و سرعة العربات و تركيب المرور و طبيعة المنطقة التي يمر فيها الطريق، و يتراوح عرض الكتف بين (3.6-3.6-2.5 م) للطرق السريعة و (3.6-3.6-2.5 م) للطرق التي يزيد حجم المرور السرعة التصميمية فيها عن (100) كم/ساعة، و يجب أن تزود الأكتاف بميل عرضية كافية لتصريف المياه من الطريق، ولكن يجب أن لا يزيد هذا الميل عن الحد الذي قد يسبب خطورة على المركبات التي تتوقف على الطريق، حيث يوجد عدة أنواع من أكتاف الطريق فمنها أكتاف ترابية أو مصبوغة أو إسليتية و يختلف نوع سطحها حسب سطح الطريق الرئيسي.

تم اختيار أكتاف الطريق في مشروعنا ١.٥ متر

١١-٢-٤ فوائد الأكتاف للطريق :-

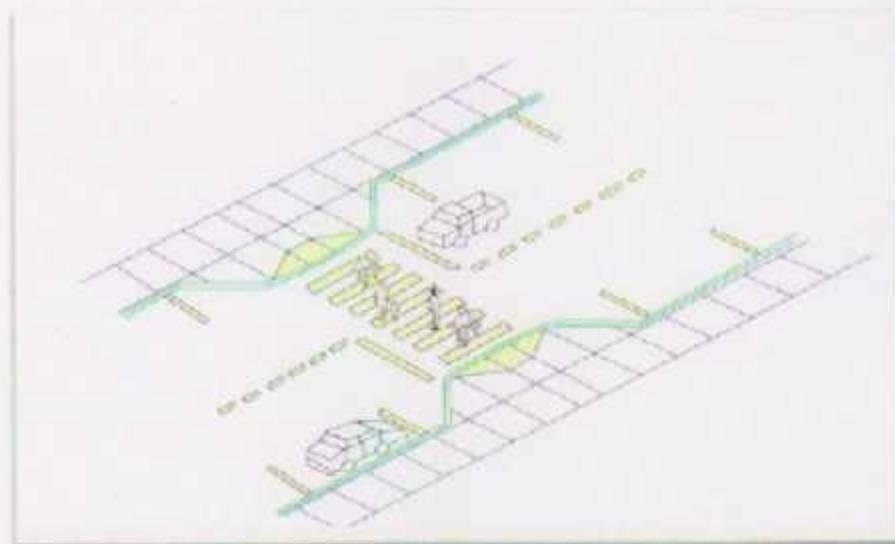
١. تستخدم لتوقيف المركبات بشكل طارئ
٢. شعور السائق بالأمان و حدية السيارات عندما تجتمع عن مسارها بسبب السير بسرعات عالية.
٣. تساعد على تصريف المياه عن سطح الطريق.
٤. تستعمل الأكتاف لتوسيع الطريق في المستقبل.
٥. تستعمل الأكتاف لمنع انهايار جسم الطريق كما تصلح لوضع الإشارات عليها.

٤-٢-٤ مرات المشاة (معابر المشاة) :

تعتبر مرات المشاة من المناطق الحرجية في شبكات حركة المشاة، وهي ذلك الجزء من الطريق الذي صمم لعبور المشاة بشكل متزامن مع حركة المركبات. ويمكن أن يكون محدث بخطوط الدهان أو جسر فوق الطريق أو نفق تحت الطريق. وتعتبر المرات المقاطعة والمميزة بالعلامات أكثر فاعلية بحيث يستطيع السائقون تحديدها بسهولة، كما أن المشاة بما فيهم ضعفي البصر يمكنهم الاستفادة من علامات مرات المشاة الواضحة. وتساعد معابر المشاة في الحفاظ على المشاة وحمايتهم وتنظيم حركتهم أثناء عبور الطريق بالإضافة إلى أنها تزيد من انتباه السائقين لإمكانية عبور المشاة.

يمكن إيجاز العوامل الهامة في اختيار مكان مرات المشاة عند التقاطعات كما يلي :

- ١- ان يعطي مكان خط التوقف الاحساس بالأمان للمشاة وعدم الخوف من احتمال تجاوزه من قبل المركبات . بحيث يبعد خط التوقف (٢م) عن معبر المشاة ليعطي مسافة خالية آمنة .
- ٢- يجب ان يكون المرء مفصولاً عن حركة المرور الموازية بمسافة كافية وهذا يتحقق بتقصير الجزيرة المسافة لاتقل عن (١م) من طرف حارة المرور الجانبية الموازية لمعبر المشاة .
- ٣- عند المعابر ذات الاشارة الصوتية تكون مسافة الرؤية هي مسافة التوقف الآمنة حسب السرعة التصميمية للطريق الداخل الى التقاطع .
- ٤- يجب تأمين مسافة رؤية كافية عند المعابر التي لا يوجد فيها اشارات صوتية لكي يرى المشاة السيارات القادمة الى التقاطع .



(٦)

الشكل (٤-٤) متر مشاة معلم بالدهن

٤-٣ التخطيط الأفقي للطريق.

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

١-٣-٤ المنحنيات الأفقيّة .

الهدف من استخدام المنحنيات الأفقيّة هو وصل الأجزاء المستقيمة ببعضها بشكل تدريجي لتقديم التغيرات المفاجئة في الاتجاهات التي تسبب الإزعاج للسائقين، وهناك أنواع متعددة من المنحنيات التي يمكن استخدامها في وصل الخطوط المستقيمة المتذبذبة.

أنواع المنحنيات:-

- المنحنيات الدائرية.

- المنحنيات الانتقالية

١-١-٣-٤ المنحنيات الأفقيّة الدائريّة:-

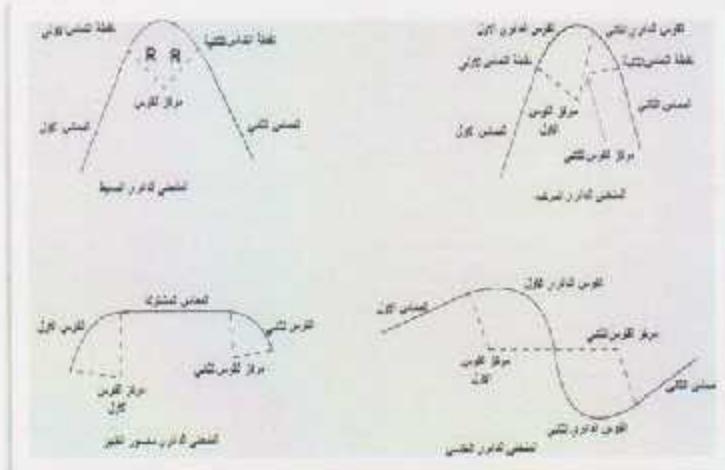
وتقسام إلى أربعة أقسام رئيسية:

١- المنحنيات الدائريّة البسيطة Simple Circular Curves

٢- المنحنيات الدائريّة المركبة Compound Circular Curves

٣- المنحنيات الدائريّة مكسورة الظهر Broken-Back Circular Curves

٤- المنحنيات الدائريّة العكسيّة Reversed Circular Curves



(٧)

الشكل (٥-٤) أنواع المنحنيات الدائريّة

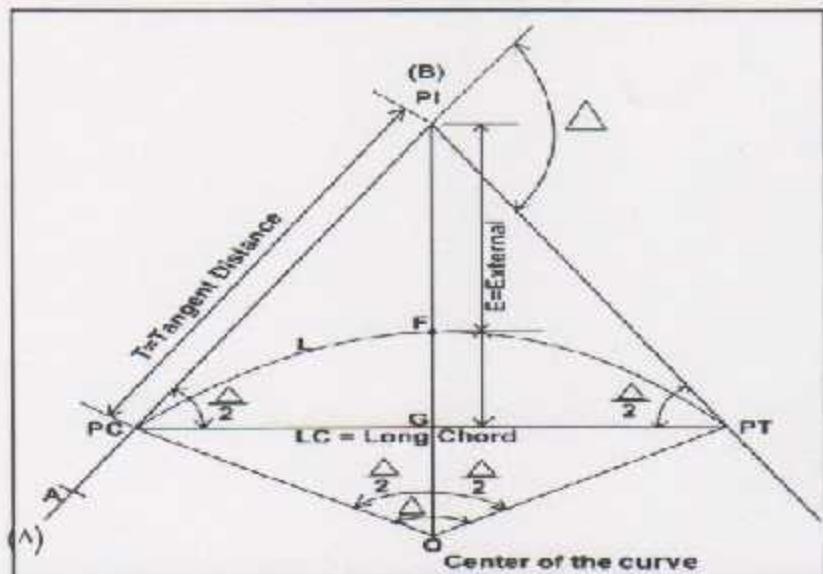
١-١-٣-١ المنحنيات الدائريّة البسيطة (Simple Circular Curves)

* عناصر المنحنى الدائري البسيط:-

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



(٦) المرجع رقم ١٠



الشكل (٤-٦) عناصر المنحنى الدائري البسيط

- نقطة تقاطع المماسين (PI).
 - زاوية الانحراف (Δ) : Deflection Angle (Δ)
 - وتساوي الزاوية المركزية المنشأ عليها المنحنى الدائري.
 - المماسين (T) : The Two Tangent (T)
- حيث يسمى المماس على الجانب الأيسر لنقطة التقاطع PI بالمماس الخلفي، والمماس على الجانب الأيمن بالمماس الأمامي.

- نقطة بداية المنحنى (PC) .Point of Curvature (PC)
- نقطة نهاية المنحنى (PT) .Point of Tangency (PT)
- الخط المستقيم الذي يصل بين نقطتي تمسّك و يطلق عليه الوتر الطويل (LC) .The Long Chord (LC)
- نصف القطر (R) .Radius (R)
- طول المنحنى (L) .Length of curve (L)
- المسافة الخارجية (E) (External Distance) .Middle Ordinate (M)
- و هي عبارة عن المسافة بين (PI) وبين ملتصف المنحنى الدائري.
- سهم القوس (M) (Middle Ordinate) .Sagitta (S)
- و هي المسافة بين نقطة منتصف المنحنى وبين نقطة منتصف الوتر الطويل.
- مركز المنحنى ونرمز له (O) .Center of the curve (C)
- ❖ معادلات المنحنى الدائري البسيط:

١- طول المماس (T)

$$T = R \tan \frac{\Delta}{2} \quad (4.1)$$

٢- المسافة الخارجية (E)

$$E = R(\sec(\Delta/2) - 1) \dots \quad (4.2)$$

٣- مسح القوس (M)

$$M = R(1 - \cos(\Delta/2)) \quad \dots \quad (4.3)$$

٤ - الونتر الطويل (LC)

٥- صول المتنحي (L)

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

وبالنسبة إلى تصميم المنحنيات على القاطعات فإن الجناؤن التالية توضح أنصاف قطرار الدوران بالنسبة لنوع الطريق وتسرعة على المنعطف.

جدول (٤-٤) أنصاف أقطار الدوران بالنسبة لنوع الطريق

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

الجدول (٤-٤) الحد الأدنى لنصف القطر على المنحنى (٢)

| | | | | | | |
|------|------|------|------|------|------|--------------------------|
| 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) |

المرجع رقم (٩)

(١٠) المرجع رقم (٣)

-:- (Transitions Curves) المنحنيات الانتقالية

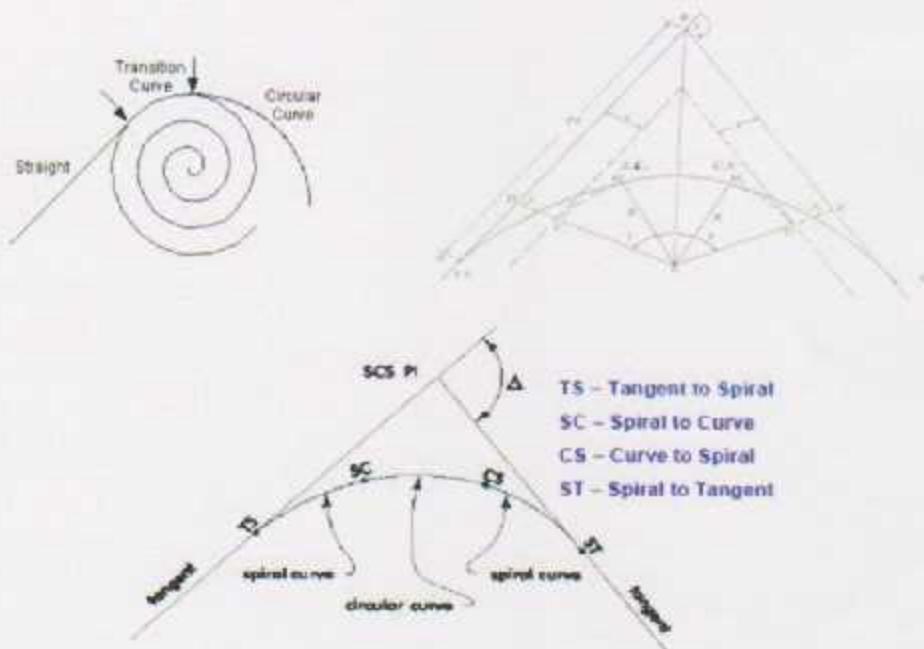
المنحنى المتدرج هو المنحنى الرياضي الذي يتغير فيه مقدار القطر بشكل مستمر وتدرجياً على طول المنحنى، وفي العادة يبدأ بنصف قطر كبير لا متاهي وينتهي بنصف قطر محدود. تستعمل المنحنيات المتدرجة في مشاريع الطرق والسكك الحديدية لوصل أجزاء الطريق بعضها بشكل تدريجي وسهل يؤمن الراحة والسلامة. ويمكن أن تتم عملية الوصول في الغالب وفق ما يلى:-

- منحنى متدرج يصل بين مستقيم وقوس دائري ذي نصف قطر معين.
 - منحنى متدرج يصل بين مستقيم ومنحنى مركب.
 - منحنى متدرج يصل بين منحنيين دائريين بسيطين.
 - منحنى متدرج يصل بين منحنيين دائريين عركيين

ويم حساب طول المنحنى الانتقلاني من خلال المعادلة التالية:

| | |
|--|------|
| طول المنحنى الانتقالى | = L0 |
| السرعة التصميمية (كم / ساعة) | = V |
| نصف قطر المنحنى الداخلي (م) | = R |
| معدل التغير في التسارع القصري (م / ث ³) | = a |

Shift of Curve for Transition

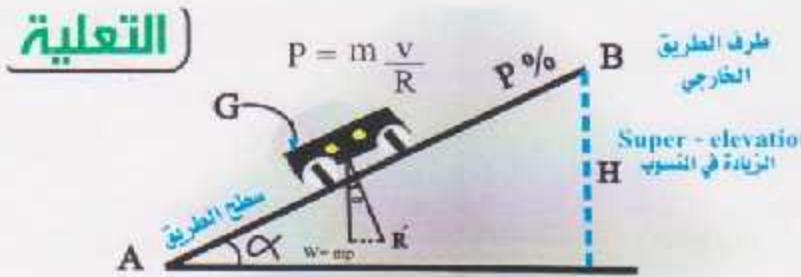


الشكل (٤-٢) المنحني الانتقالى (١)

(١١) المراجع رقم (٥)

٤-٤ القوة الطاردة المركزية :-

عند دخول العربة إلى المنحنى فإنها تتعرض إلى قوة طاردة مركزية تؤثر بشكل يتعامد مع محور الدوران الذي هو في الواقع خط وهمي ومرأى من مركز المنحنى الدائري ، أي إن اتجاه هذه القوة سيكون أفقيا، حيث إن الانتقال من الجزء المستقيم إلى الجزء المنحني يكون فجأة، أي أن تأثير القوة الطاردة المركزية سيكون فجأة وقد يؤدي في بعض الأحيان إلى قلب العربة.



(١٢) الشكل (٤-٨) تأثير القوة الطاردة المركزية على المركبات

حيث أن :-

- P : القوة الطاردة المركزية التي تؤثر على العربة أثناء سيرها.
- W : وزن العربة
- m : كتلة العربة
- v : سرعة العربة
- R : نصف قطر المنحنى الدائري.
- g : تسارع الجاذبية الأرضية.

والعلاقة الرياضية التي تربط العناصر السابقة مع بعضها البعض هي كالتالي:-

$$P = \frac{Wv^2}{R} = \frac{mv^2}{R} \quad \text{.....٤.٧}$$

يمكن كتابة العلاقات الرياضية التالية:-

$$\tan \alpha = P_1 = \left(\frac{mv^2}{r} \right) / (mg) = \frac{v^2}{gr} \quad \text{.....٤.٨}$$

حيث أن :-

- r : نصف قطر المنحنى الممتد في إحدى نقاطه.
- P₁ : الميل العرضي لسطح الطريق ضمن الجزء الخاص بالمنحنى الممتد.
- α : الزاوية الراسية.

٤-٥ التعلية (ارتفاع ظهر المنحنى)

التعليق هي عملية جعل الحافة الخارجية للطريق أعلى من الحافة الداخلية، وذلك من أجل تفادي القوة الطاردة المركزية وقيمة الميل العرضي تتراوح من ٤% - ٧% وقد تصل إلى ٩% حسب الأنظمة المختلفة المعامل بها في كل دولة.

ويمكن حساب قيمة التعلية وفقاً للمعادلات التالية:-

$$e + f = \frac{(0.75 \times v)^2}{127 \times R} \quad (4.9)$$

حيث أن:-

- R : هي نصف القطر الداخلي بالمتر.

- v : هي سرعة المركبة بكم/ساعة، و هنا ضربنا السرعة ب 0.75 بسبب أن الطريق مختلفاً (تصير عليه جميع أنواع المركبات).

- f : هي معامل الاحتكاك الجانبي.

- e : أقصى معدل رفع جانبي بالمتر.

f : هي معامل الاحتكاك الجانبي، وأقصى قيمة يمكن قبولها هي 0.16. فإذا كانت قيمة f أكبر من قيمة f_{max} فإننا نقوم بتثبيت قيمة $f = e$ عند قيمهم القصوى، ونحسب بالإعتماد عليهم قيمة السرعة المسموح بها، وتكون ملزمة لنا على المنحنى، ونحسب السرعة حسب القانون التالي:-

$$V = \sqrt{[127R(e_{max} + f_{max})]} \quad (4.10)$$

جدول (٤-٥) قيم الرفع الجانبي المرغوبة و ذلك لعدة طرق مختلفة

| درجة الطريق | أقصى قيمة رفع جانبي مطلقة (متر / متر) | أقصى قيمة رفع جانبي للطريق مرغوبة (متر / متر) |
|-------------|---------------------------------------|---|
| طريق سريع | 0.09 | 0.08 |
| طريق شريطي | 0.09 | 0.08 |
| طريق تجميلي | 0.10 | 0.08 |
| طريق محلي | 0.10 | 0.10 |

(١٢)

والقيمة المستخدمة في مشروعنا لأقصى قيمة رفع جانبي مرغوبة هي ٠.٠٨ متر / متر و مطلقة ٠.١ متر / متر

والجدول (٦-٤) يبين أقل نصف قطر للمنحنى بدالة السرعة التصميمية ودرجة الرفع الجانبي للطريق والاحتكاك الجانبي

جدول (٦-٤)

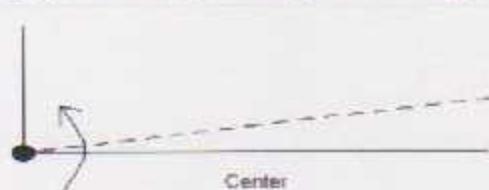
| أقصى قيمة رفع جانبى للطريق | | | | الاحتكاك الجانبى | السرعة التصميمية كم / ساعة |
|----------------------------|------|------|------|---------------------|----------------------------------|
| 0.12 | 0.10 | 0.08 | 0.06 | | |
| 45 | 45 | 50 | 55 | 0.17 | 40 |
| 70 | 75 | 85 | 90 | 0.16 | 50 |
| 105 | 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 |

(١٤)

❖ الطرق المتّبعة في الرفع الجانبي للطريق (التعلبة) :-

▪ الطريقة الأولى :-

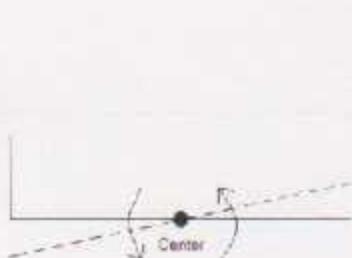
يرتفع الجانب الخارجي للطريق (ظهر المنعطف)، ويبقى الجانب الثاني ثابتا حتى يصبح كامل سطح الطريق على استقامة واحدة بمعدل 2%， عند ذلك يدور كامل سطح الطريق حول حافة الطريق الداخلية (وليس حول محور)، بحيث أن كامل سطح الطريق يرتفع بدلًا من ارتفاع نصفه حتى يصل السطح إلى الميلان المطلوب.



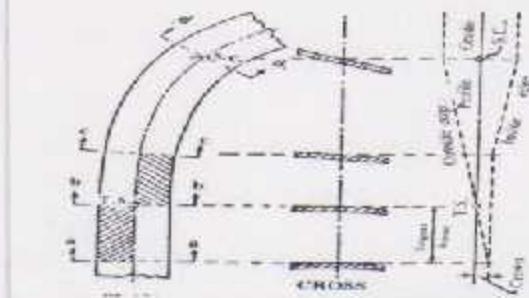
شكل (٩-٤) الدوران حول الحافة الداخلية

• الطريقة الثانية :-

يبقى محور الطريق ثابتاً، ويبدأ جانب الطريق بالارتفاع والدوران حول المحور وينفس الوقت يبقى الجانب الآخر ثابتاً حتى يصبح كامل السطح على استقامة واحدة، يبدأ بعد ذلك الجانب الآخر بالانخفاض، والجانب الأول بالارتفاع 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 مثلاً بالاتجاهين المتعاكفين بنسبة 2%.



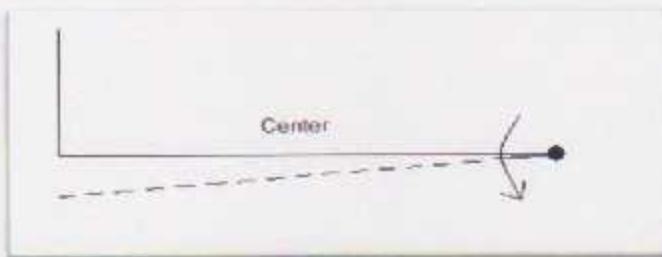
(١٦)



شكل (١٦-٤) الدوران حول المحور

• الطريقة الثالثة :-

يبدأ كامل سطح الطريق بالانخفاض و الدوران حول طرف الطريق الخارجي (ظهر المنعطف)، حتى يصبح سطح الطريق على استقامة واحدة، بعدها يحصل دوران ل كامل السطح حتى يصل للميلان المطلوب.



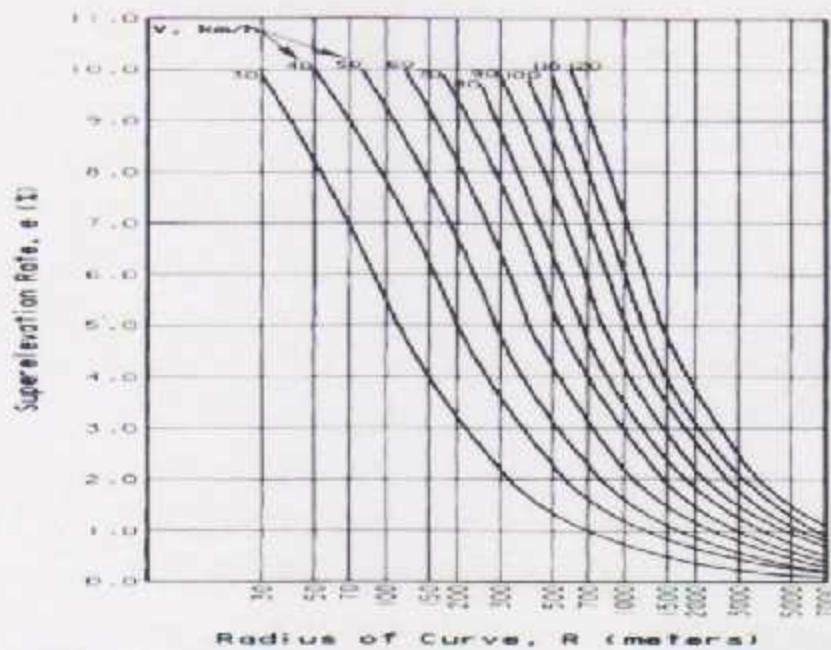
(١٧)

شكل (١٧-٤) الدوران حول الحافة الخارجية

والطريقة التي سوف نستخدمها هي الطريقة الثالثة الدوران حول المركز (المحور).

والشكل التالي يبين العلاقة بين نصف قطر المنحنى ومعدل ارتفاع ظهر المنحنى بالاعتماد على المواصفات الموصى بها م تقبل الاشتراك الذي تم استخدامه في تصميم الطريق:

(١٦) المرجع رقم ١



الشكل ١٢-٤ (العلاقة بين نصف القطر والتعلية)

٤-٦ التخطيط الرأسي للطريق (Vertical Alignment)

إن عملية الانتقال من اتجاه إلى اتجاه آخر في المستوى الرأسي تتم من خلال عمل منحنيات رأسية تسهل هذه العملية، وهو يتمثل في تحديد ارتفاع الأرض الطبيعية وتحديد الاتحدار الجديد للطريق، حيث يتم بيان الطريق بالمستوى الرأسي ونشاهد كيف ترتفع وتذهب وتحدد مناطق الحفر والردم، وكذلك من التصميم الرأسي للطريق يتم تحديد المنحنيات الرأسية ومسافات الرؤية حيث أنه يجب أن تتوافق المواصفات التالية في هذه المنحنيات:

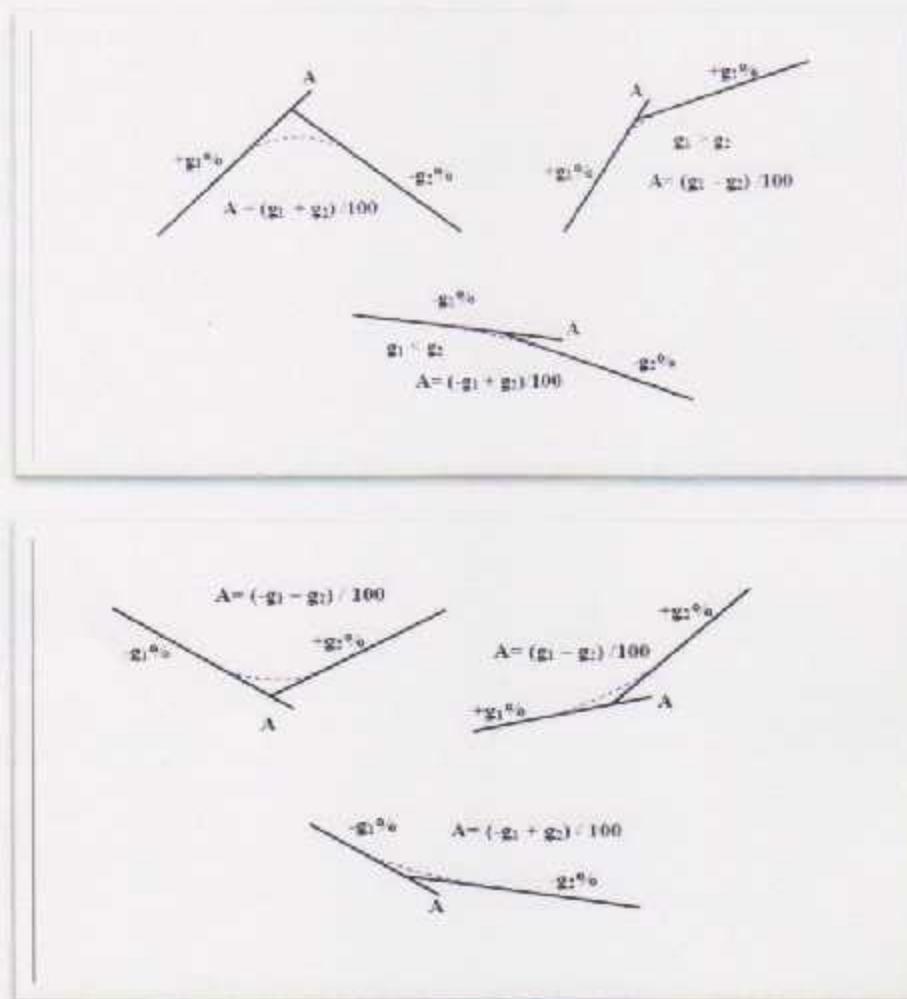
١. أن يكون الانتقال تدريجياً وسهلاً.
٢. تحقيق شروط الرؤية بحيث يستطيع السائق رؤية أي حاجز أمامه من مسافة كافية.

٤-٦-٤ أنواع المنحنيات الرأسية :-

يتأخل مسار الطريق مجموعة مسارات مستقيمة ومتقاطعة بشكل رأسي حيث يتم ربط المسارات بمنحنيات رأسية، وتكون هذه المنحنيات على شكل منحنيات استدارة علوية (منحنيات رأسية محدبة)، أو منحنيات استدارة سفلية (منحنيات رأسية مقعرة) وهي موضحة بالأشكال التالية.

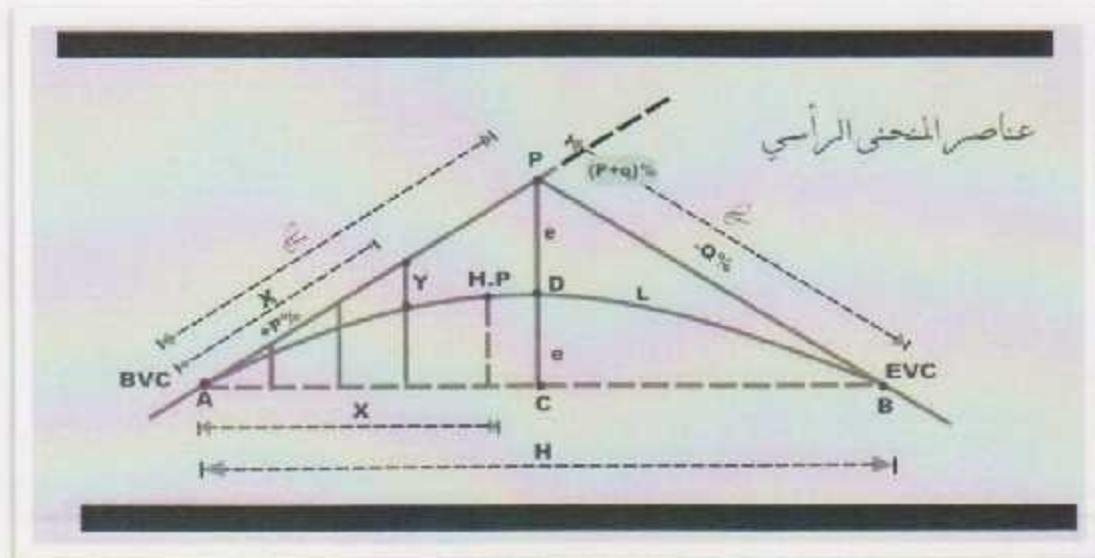
(١٧) المرجع رقم ١

(١٨) المرجع رقم ٩



الشكل ٤-٤ أنواع المنحنيات الرأسية

٤-٦-٤ عناصر المنحني الرأسى :-
الشكل التالي يوضح عناصر المنحني الرأسى :-



الشكل(٤-٤) عناصر المنحني الرأسى

- ❖ حيث أن :
- نسبة الميل = $p & q$
- بداية المنحنى الرأسى = BVC
- منسوب نقطة تقاطع الميلين الرأسين (Elevation of the PI)
- محطة نقطة التقاطع (Stationing of PI)
- نهاية المنحنى الرأسى = EVC
- المسافة الخارجية المتوسطة(متر) = θ
- طول القطع المكافئ (متر) = H
- الطول الأقصى إلى النقطة الأفقية على المنحنى الرأسى = X

٤-٢-٦-١ العيوب الرأسية العظمى:-

- إن العوامل التي تتحكم في تحديد الميل الرأسى للخطوط تظهر في النقاط التالية:
- ١- السرعة التصميمية (Design Speed).
 - ٢- طبيعة الأرض التي يمر بها الطريق (Type Of Topography).
 - ٣- طول الجزء الخاضع للميل الرأسى.

والجدول (٧-٤) يبين قيمة العيوب الرأسية العظمى بالاعتماد على العوامل السابقة:

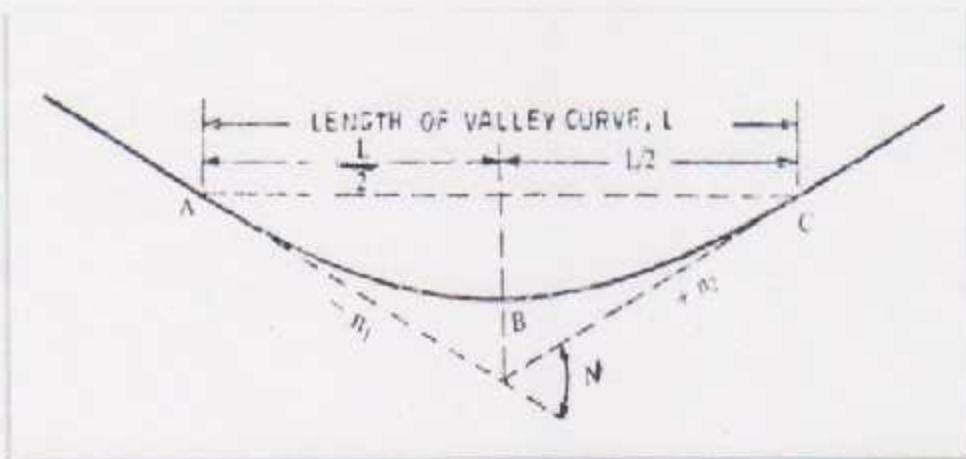
| السرعة التصميمية Design Speed Kph | منبسطة Flat % | تلائى Hilly % | جبلية Mountainous % |
|---|---------------------|---------------------|---------------------------|
| 50 | 6 | 8 | 9 |
| 65 | 5 | 7 | 8 |
| 80 | 4 | 5 | 7 |
| 90 | 3 | 4 | 6 |
| 100 | 3 | 4 | 6 |
| 110 | 3 | 4 | 5 |
| 120 | 3 | 4 |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

(٢١)

٣-٦-٤ طول المنحنى الرأسى:-

من العوامل الأساسية التي تحكم اختيار وتحديد طول الرأسى ما يلى:

- أ- راحة المسافرين (of passenger comfort) حيث يتم تصميم المنحدرات الرأسية (القاب) على أساس توفير راحة المسافرين، حيث يحدد الطول على أساس القوة الطاردة المركزية وتساوي $0.6 \text{ m}^2/\text{ث}$ ، وطول المنحنى عبارة عن منحنيات انتقال متوازيات في الطول وبدون منحنى أفقى بينهما، ومن الشكل (٧-٤) فان طول منحنى الاستدارة السفلية ABC والذى يساوى L حيث BC ، AB يمثل طول كل منها ملحوظاً لانتقال .



(٤.١٠)

شكل (٤.١٠-٤) منحنى رأسى قاعي

$$L_s = L/2$$

$$\Rightarrow L = 2 * [N * V^3 / C]^{0.5} \quad (4.11)$$

حيث أن:-

$$V / \text{م / ث} \quad \text{السرعة التصميمية:}$$

$$\text{معدل التغير في تسارع في القوة الطاردة المركزية ويساوي } 6 \text{ م / ث:}$$

$$N \quad \text{زاوية الحراف المعاين:}$$

وبعد إيجاد طول المنحنى حسب المعادلة السابقة يتم التحقق من أن طول المنحنى أقل من المسموح بها وهي ١٧% (maximum impact factor) حسب المعادلة التالية:

$$I_{max} = [(200 * N * V^2) / (g * L)] \% < 17\% \quad (4.12)$$

فإذا كان الناتج أقل من (maximum impact factor) المسموح فيها وهي ١٧%، فإن الطول يكون ملائماً ويتحقق راحة المسافرين.

ب: مسافة الرؤية (Sight Distance) :-

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

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

(٤.١١) المرجع رقم ١

(٤.١٢) المرجع رقم ٩

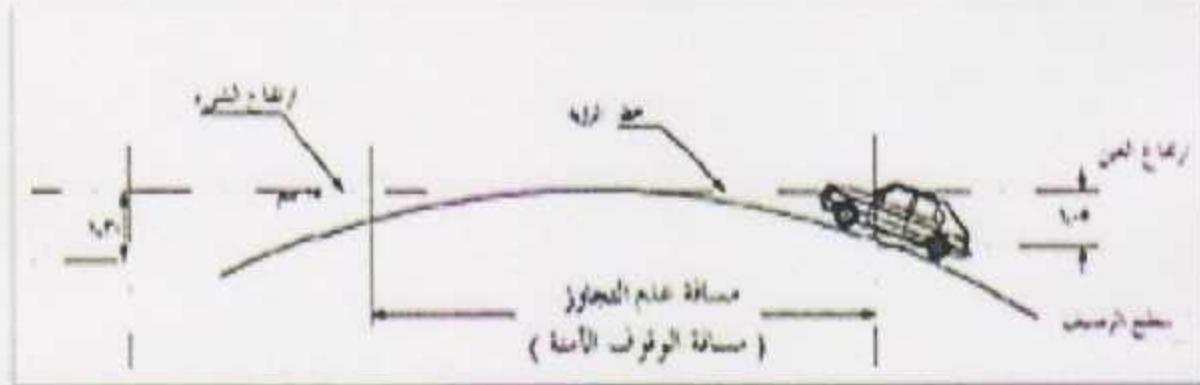
ج: مسافة الرؤية للتوقف (Stopping Sight Distance)

تعرف مسافة الرؤية التصميمية للتوقف الامن بقدر الحد الأدنى للمسافة الضرورية لتوقف مركبة تسير بسرعة تقترب من سرعة التصميم دون أن تصطدم بعائق يعرض خط سيرها (التوقف الآمن). ومن الواضح أنه قبل أن يتمكن السائق من التوقف نهائياً، يكون قد صرف وقتاً في تبيير المانع 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 متحفظة عند كل نقطة من الطريق وبأطول ما يمكن ولا يجوز أن تقل بحال عن القيم التالية المتناسبة مع سرعة التصميم.

والجدول التالي يوضح القيم الصغرى لمسافات الرؤية الضرورية للتوقف الآمن والمتتناسبة مع قيم مختارة للسرعة التصميمية.

الجدول (٤-٨) العلاقة بين السرعة التصميمية ومسافة الرؤية للتوقف الآمن

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



(٤-١٦)

الشكل (٤-١٦) يوضح مسافة الرؤية للتوقف الآمن

وستستخدم هذه المعادلة لحساب مسافة الرؤية للتوقف الآمن:-

$$SD = 0.278V_f + \frac{V^2}{254f} \quad \dots \dots \dots (4.13)$$

- V : سرعة العربة (كم/ساعة).
- f : معامل الاحتكاك.
- t : زمن رد الفعل (عادة 2.5 ثانية).

٤-٣) المرجع رقم :

٤-٤) المرجع رقم ٢

المعادلة (4.13) في حالة أن العائق ثابت، أما في حالة وجود عائق متحرك ويقترب من السيارة يتم ضرب الطرف الأيمن من المعادلة بالعدد (٢).

جدول (٤-٩) العلاقة بين السرعة ومعامل الاحتكاك

| السرعة (كم/ساعة) | معامل الاحتكاك (f) |
|------------------|--------------------|
| 100 | 0.35 |
| 80 | 0.35 |
| 70 | 0.36 |
| 60 | 0.36 |
| 50 | 0.37 |
| 40 | 0.38 |
| 20-30 | 0.4 |

(٢٥)

٤-٧ التقاطعات على الطرق:

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 وعربيضة مع وجود تقاطعات ضيقة.

أنواع التقاطعات:

- ١- هناك عدة أنواع من التقاطعات تكون إما على مستوى واحد كالتقاطع البسيط والجرسي والتقاطع ذو القوات ومسارب تغير السرعة مثل مسارب التباطئ والتسارع والدوران.
 - ٢- أو تكون تقاطعات على مستويين أو أكثر حيث تقطع الطريق 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 جرسياً أو ذات قنوات أو نواراً أو تقاطعاً مفصولاً. وهناك عدة أنواع للتقاطعات ذكر منها:

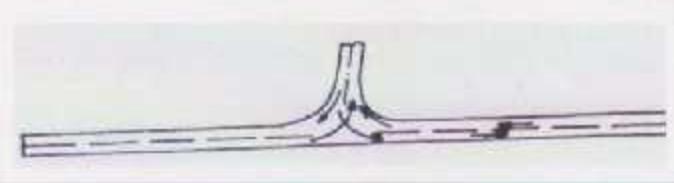
٤-٧-١ التقاطع البسيط:

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

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

ومن أمثلة هذا التقاطع:

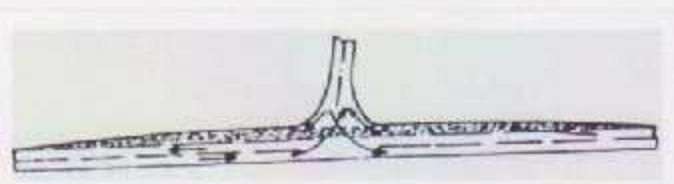
- ١- الشكل البسيط جداً والذي تبقى فيه المسارب بعرض ثابت سواء في الطريق الرئيسي أو الفرعى كما هو مبين في الشكل (٤-١٧)، وخطورة هذا النوع تكمن في إن السيارات ستضطر إلى تخفيض سرعتها كثيراً عند محاولة الدوران إلى اليمين أو اليسار وقد تتوقف كلياً.



(٢٦)

الشكل (١٧-٤) تقاطع بسيط

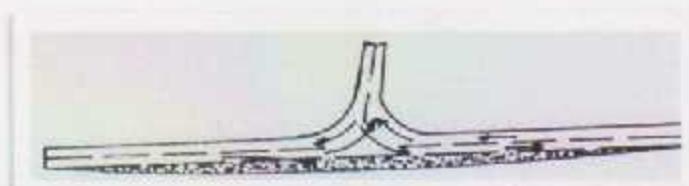
- تقاطع بسيط مع توسيع الطريق عند التقاطع وذلك بإضافة مسرب يصلح للدخول والخروج لمسافة تكفي لتناظر أو تسارع السير كما هو مبين في شكل (١٨-٤). وهذا النوع يعطي حرية للسيارات التي ت يريد الدخول أو الخروج من التقاطع بحركة دوران معينة ولكنه لا يعطي حرية لمن يريد الدخول أو الخروج من التقاطع بحركة دوران يسارية.



(٢٧)

الشكل (١٨-٤) تقاطع توسيط توسيعه

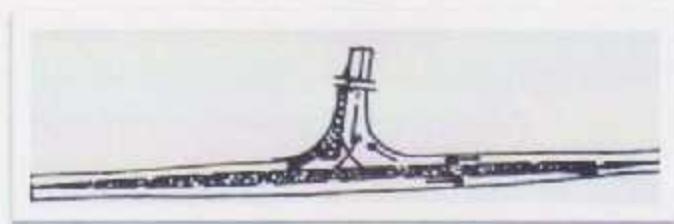
- في هذا النوع من التقاطع يكون المسرب الإضافي من الجهة المقابلة كما في شكل (١٨-٤)، وهذا عكس لما رأيناه في شكل (١٩-٤) أي أن الحرية الآن أكثر للسير الذي يدور إلى اليسار وهذا يساعد السير المستمر في تجنب الاصطدام بالسيارات التي ت يريد الانعطاف يساراً وينفِّس الوقت يحمي السيارات التي تدخل وتحرج.



(٢٨)

الشكل (١٩-٤) تقاطع مع مسرب إضافي

- في هذا النوع من التقاطع توسيع الطريق لكي تصنع مسرباً كاملاً في الوسط من أجل المساعدة في الدخول والخروج وبدون إعاقة السير المستمر كما في الشكل (٢٠-٤).



(٢٩)

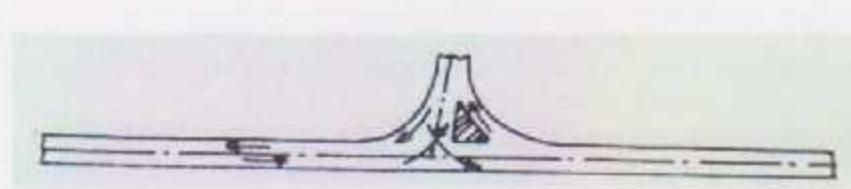
الشكل (٢٠-٤) تقاطع مع مسارب وسطي

٤-٣-٤ التقاطع الهرسي:

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

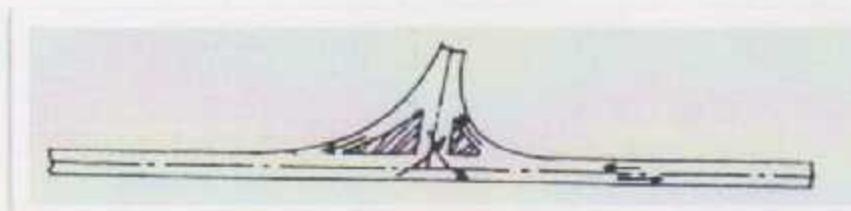
٤-٣-٥ التقاطع ذو القتوات:

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



(٣٠)

الشكل (٢١-٤) انعطاف دورة واحدة



(٣١)

الشكل (٢٢-٤) انعطاف مزدوج

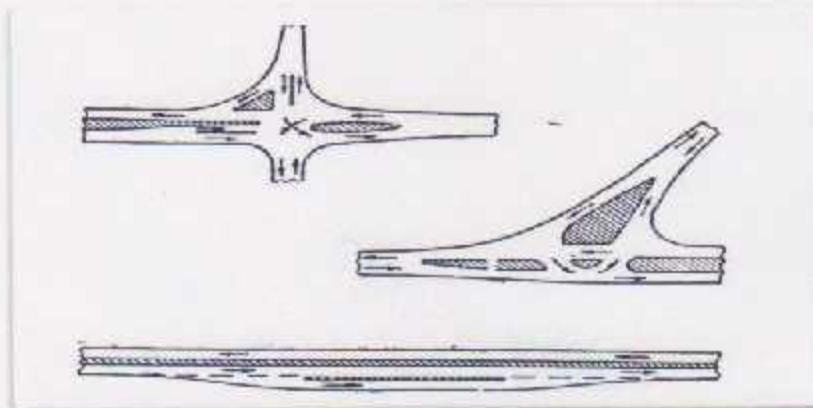
٥) (٣٠)، (٣١). المرجع رقم

٧-٧-٤ الجزر على التقاطعات:

يحتاج التقاطع المحدد المسارب إلى دراسة أكثر من التقاطع العادي البسيط، حيث أن عرض الجزر والفراغ بينهما وأطوالها ومسافة الفراغ بينهما أمور ضرورية، فنحن نهدف هنا إلى سير المركبة بسهولة دون تعطيل حركة السير، كما أن المقطع المحدد المسارب يعني أن السيارات التي تستعمل اتجاهها معيناً، ستحدد بمسارب معينة لا تستطيع الخروج منها، ولا نريد أن يحصل الانتظام في مسارب بقابله فراغ ذات في مسارب آخر، بل يجب أن يكون الممر المكظوظ مثلاً معر بمساربين والمسرب القليل المسرب واحد فقط وهكذا.

١-٧-٧-٤ أشكال الجزر:

للجزر إشكال وأبعاد متعددة إلا أن النوع المتعارف عليه هو المثلث حيث يفصل هذا النوع السير الذي يدور عن السير المستقيم وتكون الجزر المستيرة في الوسط ليدور حولها السير والشكل (٢٣-٤) يبين أشكال وتوزيعات متعددة للجزر.



الشكل (٢٣-٤) أشكال وتوزيع الجزر على التقاطعات مرجع رقم (٥)

٤-٤ تصريف مياه الأمطار والمياه السطحية عن الطريق (١) :-

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 إعادة تأهيل الطريق .
فعدنما 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 بعيداً عن حرم الطريق يسمى بالصرف السطحي (Surface Drainage)

*** أهمية تصريف المياه :-**

يشكل الماء خطراً كبيراً على الطريق سواء إذا سقط عليها مباشرةً، أو سال عليها من الجوانب، فالماء الذي يسقط على سطح الطريق يخرب هذا السطح و يضعفه سواء كان السطح ترابياً أو حصرياً أو إسفلتياً، فإذا سقط الماء على سطح الطريق فإنه قد يتغلف ويتسرب بين الإسفلت و حبات الحصمة، ويشكل حاجزاً بينهما، فعدنما سير المركبات على هذا الطريق تصبح عملية افتalam الحصمة أكثر سهولة، ويتكرار هذه العملية، تغلف للماء وافتalam للحبيبات، يزداد الخراب ويستقلل، مما يحدث حفراً تجتمع فيها المياه في وسط الطريق.

وإذا كان سطح الطريق الإسفلتي مسامياً أو متشققاً فإن الماء يتسرّب من هذه الشقوق إلى السطح الترابي و يتسبّب في اضطراف الأساس الترابي فيهبط هذا الأساس تحت قلق السيارات، فمن المعروف أن التربة تكون قوية جداً وهي جافة، وضعيفة جداً وهي رطبة، لذلك فإننا نخلط التربة بالماء أثناء إنشاء الطريق، لتسهيل رك هذه التربة، حيث تقوم المياه بتشحيم حبات التراب و تسهيل حركتها أثناء الدنك، وبعد انتهاء عملة الدنك تنتظر حتى يتّبخر الماء الموجود مع التربة.

الفصل الخامس

حجم المرور

١-٥ حجم المرور.

٢-٥ تعداد المركبات.

٣-٥ العد اليدوي.

٤-٥ العد الميكانيكي:

٥-٣ العد بطريقة المشاهد المتحرك.

٦-٥ مكان انطلاق السير ووجهته النهائية.

٧-٥ السير الحالي والمستقبل.

٨-٥ عمر الطريق.

٩-٥ سعة الطريق.

حجم المرور

١-٥ حجم المرور:

هو عدد المركبات المارة عند نقطة معينة خلال فترة زمنية محددة وهو يختلف عن سعة او كثافة الطريق والتي تعرف بأنها عدد المركبات التي تسير على مسافة معينة في وقت محدود يعتبر حجم المرور من الأساس الرئيسي التي يجب ان تؤخذ في الاعتبار عند تصميم الطريق على أن تشمل دراسة حجم المرور الحالي والمتوقع مستقبلاً والذي يعبر عنه بحجم المرور اليومي المتوسط هذا بالإضافة إلى حجم مرور الساعي التصميمي (DHV) في الاتجاهين كما يجب تحديد نسبة حجم المرور لكل اتجاه خلال ساعة الذروة وخاصة لاتجاه السند الذي يتراوح عادة ما بين (50-60)% من حجم المرور الكلي للاتجاهين ويعبر عن حجم المرور عادة بالمرور المختلط والذي يشمل جميع أنواع المركبات، وفي كثير من الأحوال يتم تحويل المرور المختلط إلى وحدات مرور مكافئة لعربة التصميم (equivalent passenger car) بحيث يتم التصميم الهندسي للطريق على أساسها وعادة يكون لهذه المركبة عدد محاور وأوزان محددة، ولمعرفة حجم المرور لا بد من القيام بـتعداد المركبات حيث ان العدد يختلف من ساعة إلى ساعة ومن يوم لأخر ومن شهر إلى آخر خلال السنة لذلك لا بد من عمل التعداد على مدار ساعات النهار خلال اليوم الواحد على مدار العام للتوصيل إلى المعلومات المطلوب هو يتم معرفة حجم المرور عن طريق إتباع طرق إحصائية مختلفة للمركبات على الطريق ، ومن هذهطرق :

١-٦ العد اليدوى:

حيث يقف فريق العمل ويقوم بـتسجيل الوقت وعدد السيارات مع تحديد أنواعها (شاحنة، باص، حافلة، سيارة ركاب) وتمتاز هذه الطريقة ببساطة والنفقة وتحديد عدد المحاور للمركبات ولكنها مكلفة وتحتاج إلى فريق عمل كبير خاصة إذا كان العد يستمر خلال الليل والنهار .

١-٧ العد العيكتي:

يتم إجراءه بواسطة: الالقط المغناطيسي ، التصوير ، والرادار ، والخراطيم التي تثبت على الطرق وتمر فوقه السيارات وتسجل العدد بواسطة جهاز متثبت على جانب الطريق .
ومن فوائد هذه الطريقة أنها رخيصة ولكن من مساوتها أنها تحتاج إلى صيانة دائمة ولا تغروم بتصنيف أنواع السيارات أو عدد محاورها

١-٨ العد بطريقة المشاهد المتحرك:

وهو شخص يقوم بالعد أثناء تحركه في سيارة تسير مع السيارات حيث تسبق بعضها وتقوم البعض بتجاوزها ويتم عد السيارات باتجاه سيارة المشاهد وعد السيارات المقابلة لسيارة المشاهد ومن ثم تستخدم معادلة إحصائية لإيجاد عدد السيارات الكلى

١-٩ مكان انطلاق السير ووجهته النهائية:

لا يمكن تصميم أي طريقة على أساس علمية صحيحة دون القيام بمسح لنقطة الانطلاق وتوجهه، إن مثل هذا المسح يتغير لنا الطريق ويحدد للمصممين سلوك الناس وأماكن التقاطعات ومناطق التجمعات وأماكن الخدمات الازمة وأماكن الوقف والتعديل ومحطات القطارات والمطارات وغير ذلك ويتم في هذا النوع عدة طرق من المسح:
المقابلة: حيث يتم توقف السيارات وسؤال ركابها أسلحة محددة عن مكان انطلاقهم ووجهتهم والهدف من الرحلة وعدد المرات التي يكررون فيها هذه الرحلة

بـ رقم تسجيل السيارة؛ حيث يتم وضع محطات مسح متعددة على طول المنطقة ويقوم كل فريق بتسجيل رقم السيارة التي تمر من المحطة والوقت الذي مر في هذه المحطة، والهدف من التعداد هو التوصل للمعلومات التالية:

- ١- تحديد المعدل اليومي للمرور Average Daily Traffic (ADT) وهو مجموع المركبات التي تمر عند نقطة معينة خلال عدد من الأيام مقسوماً على عدد تلك الأيام.
- ٢- تحديد معدل السير اليومي على مدار السنة Annual Average Daily Traffic (AADT) وهو مجموع عدد المركبات التي تمر عند نقطة معينة خلال السنة مقسوماً على عدد أيام السنة.
- ٣- تحديد العدد المناسب من المركبات التي سيتم اعتماده واستعماله في تصميم الطريق ويسمي (DHV) Design Hourly Volume فالطريق لا يتسم على أساس السير اليومي أو معدل السير السنوي ولكن تصميم الطريق من حيث المحننات والانحدارات فإنه يتطلب التعرف على ساعات الازدحام.

٤-٥. السير الحالي والمستقبل

من الطبيعي أن حجم السير غير ثابت بل يزداد يوماً بعد يوم، وعند تصميم الطريق يجب أن يؤخذ حجم السير المستقبلي على الطريق أثناء تصميم الطريق، وذلك حتى يستوعب الطريق حجم السير الحالي والمستقبل. لذلك فإن السير المستعمل لتصميم الطريق يتكون من العناصر التالية:

- السير الحالي: ويتم الحصول عليه بإجراء تعداد على الطريق أو بتعداد حجم السير على الطريق الموزنة إلى الطريق المراد تصميمه.
- الزيادة الطبيعية في عدد السيارات Peak Factor الناتجة عن زيادة عدد المكان وزينة استخدام المركبات بالإضافة إلى الزيادة الناتجة في تطور البلد.
- السير المتظور: يتوك هذا السير من التحسين في المنطقة حيث يتم الاستفادة من الأراضي في استعمالات جديدة كالزراعة والبياحة والصناعة.

ملاحظة: إن جميع أنواع الزيادة في عدد المركبات كما ذكر يؤدي إلى مضاعفة حجم السير الحالي على الطريق على مدى ١٥ أو ٢٠ عاماً.

٤-٦. عمر الطريق:

إن في أي عملية تصميم يتضرر للزيادة المتوقعة في استخدام هذا الطريق وبذلك فمن الواجب تحديد فترة زمنية لتصميم مثل ٥ أو ١٠ أو ١٥ أو ٢٠ عاماً تصبح بعدها الطريق إما عديمة الفائدة أو تحتاج لإعادة صيانة، وعند تصميم الطرق لفترة قصيرة تكون أقل تكاليف ولكن بنفس الوقت تكون خدمتها محدودة على عكس الطرق المصممة لأعصار كبيرة تكون تكاليفها عالية وبنفس الوقت تخدم فترات كبيرة.

٤-٧. سعة الطريق:

تعرف السعة للطريق على أنها العدد الأقصى من المركبات التي لها توقع معقول بالمرور على الطريق خلال فترة زمنية معطاة وتحت الظروف السائدة للطريق والمرور. وتعتمد سعة الطريق على حجم وتركيبة المرور وعلى سرعة السير والتداخلات التي تتعرض لها حركة المرور. وتعتبر السعة من العناصر الأساسية التي تؤخذ في الاعتبار عند تصميم القطاع العرضي للطريق لاستيعاب حجم المرور التصميمي المتوقع على الطريق والجدول التالي يبين قيمة السعة لبعض أنواع الطرق حسب مواصفات هيئة أشتو الأمريكية (AASHTO).

جدول (١-٥) سعة الطريق حسب مواصفات هيئة أشتو (AASHTO).

جدول (١-٥)

| نوع الطريق | السعة (سيارة خاصة / ساعة) |
|---------------------|--------------------------------|
| طريق سريع | 2000 (لكل حارة) |
| طريق بحارتين | (الإجمالي في الاتجاهين) 3000 |
| طريق ذو ثلاثة حارات | (الإجمالي في الاتجاهين) 4000 |

المراجع رقم (4)

٢-٥ تعداد المركبات:

و يتم عملية تعداد المركبات خلال ساعات مختلفة وفي أيام مختلفة وتحديد ساعات الازدحام ومن خلال ذلك يتم حساب عدد المركبات المناسب والذي سيتم اعتماده في التصميم (Design Hour Volume) (D.H.V) كما هو مبين في الحسابات اللاحقة.

ويجب الأخذ بعين الاعتبار كيفية حساب معدل المركبات المستخدم في التصميم وذلك بالتعريض عن أنواع المركبات بما يقابلها من مركبات صغيرة (عدد السيارات الصغيرة × ١، عدد الحافلات × ٢، عدد الشحن × ٣)

وبناء على اختيار حجم المسير المناسب فإنه يجري تحديد عرض الطريق، وسرعة السيارات عليها وغير ذلك.

والجدول التالي يبين تعداد المركبات على الطرق المزدوجة للطريق المقترن تصميمه بالإضافة للتاريخ لكل يوم، مع العلم أن الفترة الزمنية للتصميم لـ (٢٠) سنة مقسمة

جدول (٢-٥) تعداد المركبات على الطريق المقترن إعادة تصديمه

| النوع | الفترة الزمنية | | | اليوم |
|--------|----------------|--------------|-------|-----------|
| | الزمن | عدد المركبات | الوقت | |
| 3-axle | 2-axle | Passenger | | |
| 1 | 4 | 94 | 99 | ٧-٨ |
| 1 | 9 | 74 | 84 | ٨-٩ |
| 0 | 8 | 61 | 69 | ٩-١٠ |
| 0 | 4 | 62 | 66 | ١٠-١١ |
| 0 | 7 | 57 | 64 | ١١-١٢ |
| 1 | 2 | 64 | 67 | ١٢-١ |
| 1 | 2 | 67 | 70 | ١-٢ |
| 1 | 5 | 112 | 118 | ٧-٨ |
| 1 | 4 | 81 | 86 | ٨-٩ |
| 0 | 2 | 74 | 76 | ٩-١٠ |
| 0 | 9 | 67 | 76 | ١٠-١١ |
| | | | | ٢٠١٢/٩/٨ |
| | | | | السبت |
| | | | | ٢٠١٢/٩/٩ |
| | | | | الأحد |
| | | | | ٢٠١٢/٩/١٠ |

| | | | | | |
|---|---|-----|-----|-------|-----------|
| 0 | 8 | 68 | 76 | 11-12 | |
| 1 | 6 | 97 | 104 | 12-1 | |
| 1 | 9 | 109 | 119 | 1-2 | |
| 1 | 2 | 104 | 107 | 7-8 | |
| 1 | 4 | 62 | 67 | 8-9 | |
| 1 | 5 | 55 | 61 | 9-10 | |
| 0 | 2 | 57 | 59 | 10-11 | ٢٠١٤/٣/١٠ |
| 0 | 5 | 72 | 77 | 11-12 | |
| 1 | 8 | 138 | 147 | 12-2 | |
| 1 | 8 | 99 | 108 | 7-8 | |
| 1 | 8 | 72 | 81 | 8-9 | |
| 0 | 8 | 67 | 75 | 9-10 | |
| 0 | 7 | 59 | 66 | 10-11 | |
| 0 | 9 | 54 | 63 | 11-12 | ٢٠١٤/٣/١١ |
| 1 | 2 | 75 | 78 | 12-1 | |
| 1 | 6 | 112 | 119 | 1-2 | |
| 1 | 6 | 107 | 114 | 7-8 | |
| 1 | 5 | 72 | 78 | 8-9 | |
| 0 | 4 | 65 | 69 | 9-10 | |
| 1 | 2 | 78 | 81 | 10-11 | ٢٠١٤/٣/١٢ |
| 0 | 2 | 86 | 88 | 11-12 | |
| 1 | 5 | 89 | 95 | 12-1 | |
| 1 | 8 | 108 | 117 | 1-2 | |
| 1 | 4 | 103 | 108 | 7-8 | |
| 1 | 2 | 97 | 100 | 8-9 | |
| 0 | 4 | 61 | 65 | 9-10 | |
| 0 | 1 | 58 | 59 | 10-11 | ٢٠١٤/٣/١٣ |
| 0 | 3 | 49 | 52 | 11-12 | |
| 1 | 5 | 72 | 78 | 12-1 | |
| 1 | 1 | 92 | 94 | 1-2 | |
| 0 | 0 | 36 | 36 | 7-8 | |
| 0 | 6 | 12 | 18 | 8-9 | |
| 0 | 0 | 22 | 22 | 9-10 | ٢٠١٤/٣/١٤ |
| 2 | 3 | 118 | 123 | 10-2 | |

لحساب عدد السيارات المطلوبة في الطريق، يتم استخدام المعلومات التي تم جمعها من حجم المرور ، حيث ان الجدول التالي يظهر معلومات تعداد المرور لمدة أسبوع على مقطع من الشارع :

جدول(٣-٥) : متوسط عدد المركبات لكل ساعة حسب النوع

جدول(٣-٥)

| متوسط عدد المركبات لكل ساعة | | | الايمان |
|-----------------------------|--------|-----------|----------|
| 3-axle | 2-axle | Passenger | |
| 1 | 3 | 50 | الجمعة |
| 1 | 6 | 69 | السبت |
| 1 | 7 | 87 | الأحد |
| 1 | 5 | 82 | الاثنين |
| 1 | 7 | 79 | الثلاثاء |
| 1 | 5 | 87 | الأربعاء |
| 1 | 3 | 76 | الخميس |

ان المعلومات التي ظهرت في الجدول السابق يتم تحويلها الى عدد من المركبات المكافئة باستخدام معاملات وفقا للمواصفات الاردنية المتبعة في فلسطين كما يلي:

1 × Passenger

2.5×2-axle single-unit

3×3-axle single-unit

$$\text{متوسط السيارات الصغيرة في الساعة} = \frac{7}{1} \times (50+69+87+82+79+87+76) \\ = 75.71 \text{ سيارة صغيرة في الساعة}$$

$$\text{متوسط 2-axle single-unit في الساعة} = \frac{7}{3} \times (3+6+7+5+7+5+3) \\ = 15.43 \text{ سيارة صغيرة في الساعة}$$

$$\text{متوسط 3-axle single-unit في الساعة} = \frac{7}{2.5} \times (1+1+1+1+1+1+1) \\ = 2.5 \text{ سيارة صغيرة}$$

$$\text{مجموع عدد السيارات الصغيرة العالى} = 2.5 + 15.43 + 75.71 \\ = 94 \text{ سيارة صغيرة}$$

$$\text{معدل المرور اليومي AADT} = 94 \times 24 \\ = 2256 \text{ سيارة / يوم}$$

عند حساب عدد المسارب يتم حسابها وفقاً لحجم المرور الحالي والمستقبل ويكون المستقبلي في العادة خلال عشرين سنة حيث يتم ضرب معدل المرور اليومي بمعامل يساوي ٢.٥

$$\text{معدل المرور اليومي بعد مرور ٢٠ سنة} = 2.5 * 2256$$

$$= 5640 \text{ سيارة / يوم}$$

بسبب عدم توفر معلومات دقيقة عن عدد المركبات في ساعات الذروة فإنه تم اعتبار حجم المرور للتصميم يساوي نسبة من معدل المرور اليومي وهذه النسبة تساوي (0.12 - 0.24) ويرمز لها بالرمز k ويتم اخذها بالعادة 0.16 ، لذلك

فإن معدل مرور المركبات للساعة التي يتم اخذها بالتصميم يمكن ايجاده من العلاقة التالية:

$$\text{عدد المركبات في الساعة التصميمية} = D.H.7 \times k \times D$$

$$= 5640 \times 0.16 \times 0.70$$

$$= 632 \text{ سيارة / ساعة}$$

وبما انه تم حساب عدد المركبات في الساعة التصميمية بناء على المركبات التي تمر من خلال الطرق المودية الى هذه الطريق ، فإنه تم مراقبة المركبات المتوجهة من هذه الطرق وتم تحويل المركبات التي يمكن ان تتخذ من خلال طريقنا مسلكا بديلا من الطرق المتبقية حاليا ووجد انها تكون بنسبة 65 % من عدد المركبات الكلية.

$$\text{لذلك تكون المحصلة النهائية من عدد المركبات في الساعة التصميمية هي} = 0.65 * 632$$

$$= 402 \text{ سيارة / ساعة}$$

بما ان الطرق في فلسطين هي طرق من الدرجة الثالثة فإنه تم اعتماد السعة التصميمية للطريق تساوي 850 سيارة / ساعة، حيث أن السعة التصميمية عبارة عن أقصى عدد من المركبات التي تمر من خلال نقطة معينة خلال ساعة تحت الظروف السائدة.

$$\text{عدد المسارات المطلوبة لاستيعاب المركبات خلال العشرين سنة القادمة} = \text{السعة التصميمية} / D.H.7$$

$$= 402 / 850$$

$$= 1 \text{ مسارب في كل اتجاه}$$

الفصل السادس

التصميم الإلشائني للطريق والفووصات المخبرية

١-٦ مقدمة.

٢-٦ الأنواع الرئيسية للرصف.

٣-٦ أسباب إعادة التصميم الإلشائني للطريق.

٤-٦ الفووصات المخبرية على طبقات الرصفة.

٥-٦ تصميم الرصفة المرنة.

التصميم الانشائي للطريق والفحوصات لمخبرية

١-٦ مقدمة:

تعتبر عملية التصميم الانشائي للطريق عبارة عن إيجاد سمات طبقات الرصف ومكوناتها ومواصفاتها حتى تتمكن من تحمل أوزان المركبات التي تسير على هذه الطرق ويوجد ثلاثة أنواع رئيسية للرصف وهي الرصف المرن والرصف الصلب والرصف المركب.

١-٦-١ الأنواع الرئيسية للرصف:

يوجد ثلاثة أنواع رئيسية للرصف المستعمل في الطرق وهما الرصف الصلب أو القاسي (Rigid Pavement) والرصف المرن (Flexible Pavement) والرصف المركب (Composite Pavement).

١-٦-٢ الرصفة الصلبة (Rigid Pavement):

يتم وضع بلاطة خرسانية توضع فوق طبقة الأساس، يتراوح سمكها بين (٣٠-١٥) سنتيمترات وقد تكون هذه الطبقة مسلحة أو غير مسلحة حسب الأحجام المعروية ونسبة الشاحنات الثقيلة ويمكن أن يتم صبها بشكل كامل أو جزئي على شكل قطع بحيث يكون طول كل قطعة ما بين (٥٠-٢٠) متر للخرسانة الغير مسلحة وقد يصل هذا الطول إلى ٣٠٠ متر للخرسانة المسلحة وذلك حسب طبيعة الطريق وينتشر هذا النوع من الرصف في المناطق الباردة (أوروبا وأمريكا الشمالية وروسيا) حيث تقاوم الفوائل الموجودة بين بلاطات الرصف التغيرات الحرارية الكبيرة بين الصيف والشتاء وكذلك بين الليل والنهار وتعتبر صلابة البلاطة الخرسانية العامل الأهم في التصميم ومن الضروري عمل طبقة أساس في حالة الرصف الصلب وذلك بسبب:

- التحكم بتسرب الأذرع والمياه الجوفية وذلك من خلال الفوائل الموجودة في البلاطة الخرسانية
- التحكم بتأثير الصقيع في البلاد الباردة
- تحسين تصريف مياه الأمطار.
- تقليل حدوث الانكماش (Shrinkage) والانتفاخ (swell)
- تسريع عملية الإنفاس

١-٦-٣ الرصفة المرنّة (Flexible Pavement):

ويتكون من مجموعة من الطبقات وهي:

- ١- طبقة التربة الأصلية (Sub grade).
- ٢- طبقة ما تحت الأساس (Sub base Course).
- ٣- طبقة الأساس (Base Course).
- ٤- الطبقة الإسفلتية أو السطحية (Surface Course).

تتكون الطبقة السطحية من البيتومين وطبقة الأساس من الحصى المكسر والخلانط الحصوية الرملية ويتنقل ثأثير الأحمال المروية من خلال هذه الطبقات إلى التربة الطبيعية التي يفترض أن تكون قدرتها على التحمل عالية نسبياً بحيث يتم

دملها بشكل جيد وذلك لتحسين مواصفاتها (Compacted sub grade) وهذا النوع من الرصف تم استخدامه في مشروعينا.

١- طبقات الرصبة المرننة:

١- طبقة التربة الأصلية (Sub grade):

وهي طبقة الأرض الطبيعية التي يتم وضع طبقات الرصف عليها بعد تمهيدها وتسويتها. وتعتبر التربة الأصلية الأساس الحقيقي لجسم الطريق التي ترتكز عليها جميع طبقات الرصف.

٢- طبقة ما تحت الأساس (Sub base course):

وهي الطبقة التي تفرض مباشرةً فوق السطح الترابي وتختلف من الحصى أو من الحصى المكسر المدكوك أو من الرمل الترابي وقد يكون السطح الترابي قويًا أو ممكناً أن يكون من تربة غير مستقرة تثبت بواسطة بعض مواد التثبيت ثم توضع وتفرض عليها طبقة ما تحت الأساس ويكون الهدف من هذه الطبقة فيما يلي:

- عدم تأثر طبقة السطح الترابي بأي مؤثرات كالعياط والرطوبة والتلوج...، من الوصول إلى السطح الترابي الذي قد يؤدي إلى خرابه.
- توزيع الأحمال التي يتعرض لها سطح الطريق.
- تهيئة سطح لاستقبال الطبقات العلوية من الطريق.
- التوفير في تكاليف مواد الرصف حيث أن المواد المستخدمة في طبقة تحت الأساس هي أقل جودة وأرخص ثمناً من المواد التي تعطواها.
- تمنع امتزاج مواد السطح الترابي مع طبقة الأساس.
- تعطي قوة أكبر للسطح الترابي بعد دخله جيداً.
- المواد المستخدمة في هذه الطبقة تكون رديئة التوصيل بشكل عام.

ويجب أن تتوفر فيها المواصفات التالية:

- ١- أن تكون نسبة المواد الناعمة والمواد اللينة فيها قليلة.
- ٢- أن تحتوي على تدرج حبيبي مناسب بحيث تبقى مستقرة.
- ٣- أن لا تتجاوز نسبة التكلل لحبوباتها ٥٪.
- ٤- أن لا يتجاوز حد المبيعة ٢٥٪ ومعامل الذرونة ٦٪.

٣- طبقة الأساس (Base Course):

وهي الطبقة التي توضع فوق طبقة ما تحت الأساس أو على السطح الترابي مباشرةً في حال كونه صلباً، وتقوم هذه الطبقة بتحمل وتوزيع الأحمال على الطبقات الأخرى منها ويعتمد هذا على نوع المواد المستعملة المكونة من الحصى أو البلاش المكسر أو مخلطات الأفوان المكسرة (حصمة صناعية) مع وجود حلة الرمل أو مجموعة متنوعة من المواد بدون تثبيت أو مع تثبيت بماء مثبتة خاصة مثل الجير حيث أن الأساس يفرض على طبقة واحدة أو مجموعتين من الطبقات حسب تصميم الطريق وتكون المواد الأقل جودة في الأسفل والأكثر جودة في الأعلى، وتنبع وظيفة طبقة الأساس فيما يلي:

- تهيئة السطح لاستقبال الطبقات الأعلى بحيث يكون مستوياً "وناعماً".
- مقاومة الصقوع والتجمد في مواد الطبقات.
- تقليل ظاهرة الانتفاخ في الطبقات السفلية وخاصة الطبقة الترابية.

اما بالنسبة للمواد التي يجب ان تتوفر في طبقة الأسماں تتمثل فيما يلى:

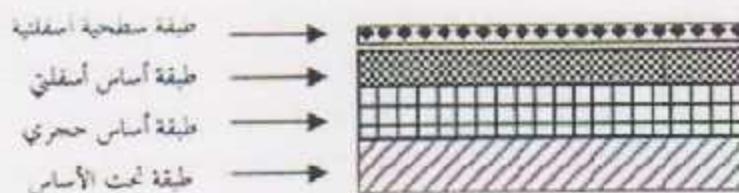
- ان لا تزيد نسبة الماء من مدخل رقم ٢٠٠ عن ١٠%.
- ان لا تتجاوز نسبة التأكل للحبوب عن ٥٠%.
- ان تتمك "مكما" جيداً.
- ان لا يتجاوز حد البيوعة ٦% وحد الدونة ٢٥%.
- ان لا تحتوى على المواد الناعمة.

٤- الطبقة السطحية (Surface Course):

وهي عبارة عن خليط من الحصبة والاسفلت السائل توضع فوق طبقة الأسماں وتكون من طبقة واحدة او أكثر من الخلطات الاسفلتية المساخنة وتصمم هذه الخلطات حسب معايير معينة تأخذ بعين الاعتبار قوة الخلطة وثباتها ونسبة الفراغات فيها وتدرج الحصبة المستعملة (تفصل التدرج الكثيف المحتوى على حبيبات ذات حجم اقصى مقداره ٢٥ ملم بالإضافة لدرجات أخرى في خلطات الاسفلت الرملية) ويجب أن تتناسب مواد الرصفة مع متطلبات التصميم مثلًا مقاومتها للتشققات التساحجية وأيضاً يجب أن تكون مقاومة للتتشوه الثابت الناتج عن زيادة الأحمال المروية، وتفرض الطبقة الاسفلتية بحيث يكون وجه تأسيسي Prime Coat ووجه لاصق Tack Coat وذلك من أجل زيادة التثبيت ومقاومة تأثير الحت والبرى والاهتراء وتأمين مقاومة التزحلق الكافية والتثبتة للربط بين السطح والأسماں ولمساعدته كطبقة اثنانية واحدة في توزيع الأحمال. وتلخص أهمية هذه الطبقة فيما يلى:

- توزيع الأحمال بشكل جيد.
- تقليل نفاذ الماء إلى طبقات الرصف السفلية.
- تأمين سطح مقاوم للتزلق.
- تأمين سطح انساني أثناء مرور الشاحنات والسيارات.
- تأمين عدم تشدق السطح.
- تأمين ثبات عال تحت ظروف الجوية والمناخية والمروية.
- مقاوم تأثير الحت والبرى من مرور السيارات والشاحنات.

والشكل التالي يبين طبقات الرصف المرن :



٢-٢-٦ الرصف المركب (Composite Pavement):

يحتوي هذا النوع من الرصفات على طبقات إسفلتية وخرسانية وتكون الطبقة الإسفلتية فوق البلاطة الخرسانية كطبقة إكساء (Overlay) بغية إعادة تأهيل أو إصلاح الرصبة وتستخدم الرصفات المركبة عند إعادة الإنشاء لمقاومة الحمولات المرورية العالية في الطرق الاستراتيجية.

٣-٦ أسباب إعادة التصميم الإنشائي للطريق:

إن طريق الدراسة تحتوي على قاعة أفراح بالإضافة إلى عدد من المدارس وهذا يؤدي إلى زيادة كثافة السيارات بالإضافة إلى أن الطريق تحتوي على شقق بأنواع مختلفة والتي تعمل على دخول الماء إلى طبقات الطريق بالإضافة إلى دخول الماء عن طريق جوانب الطريق وبالتالي كل هذا يؤثر على صمود الطريق على مدى بعيد وهذه لا بد من إعادة التصميم الإنشائي للطريق.

٤-٤ الفحوصات المخبرية على طبقات الرصبة:

لقد قمنا بأحد عينة من طريق الدراسة وإجراء التجارب عليها بشراف المهندس فادي مسودة.

٤-٤-٦ تجربة بروكتور المعدلة :

إن كثافة التربة تعتبر نيلياً لأغلب صفاتها، ومن أجل تحسين خصائص التربة يجب زيادة كثافتها وتثبيتها بعملية الرص بالات الرص لمختلفة، ونسبة الماء الموجودة في التربة أثناء رصها لها تأثير كبير على الكثافة المطلوبة حيث وجد أنه بزيادة نسبة الماء في التربة الجافة تدريجياً وزرها فإن الكثافة تزداد تدريجياً حتى تصل إلى نقطة تبدأ بعدها الكثافة بالانخفاض عند زيادة كمية الماء وتسمى الكثافة عند هذه النقطة بالكثافة العظمى Maximum (Density) ونسبة الماء التي تعطي هذه الكثافة تسمى نسبة الماء المثالية (optimum Moisture Content) حيث أنه في هذه التجربة تكون التربة خالية تماماً من الهواء ومشبعة بالماء وبالتالي فإن الهدف الرئيسي من هذه التجربة هو تحديد نسبة الكثافة القصوى الجافة (d⁴) ونسبة الماء المثالية (OMC).

قمنا بإجراء هذه التجربة مرتين مرة على طبقة (Sub grade) وأخرى على طبقة (Base Course) ومرة على طبقة (Soil) وأثناء إجراء التجربة قمنا باستخدام الأدوات التالية:

١. قالب بروكتور مع العطاء المتحرك.
٢. مطرقة بروكتور الفياسية والتي يساوي وزنها (١٠) باوند ويتم استنطاق هذه المطرقة عن ارتفاع ١٨إنش.
- ٣.وعاء لخلط التراب مع قارورة ماء ومسطرة.
٤. منخل رقم "4"
٥. جفونات صغيرة.
٦. ميزان وفرن للتجفيف.

وتم عمل هذه التجربة بناء على المواصفات الفنية (AASHTO T - 99.. ...ASTM D- 698-78) باستخدام الخطوات التالية:

- ١- تجهيز حوالي ٤.٥ كيلو غرام من التربة المارة من منخل رقم 4 والتي يتم تحديدها نسبة الرطوبة الطبيعية لها ، ثم يضاف لها الماء للحصول على محتوى مائي (6%) ثم نخلط التربة جيداً.
- ٢- تقوم بقياس وزن قالب المك مع القاعدة.

- ٣- تقوم بدمك التربة على خمس طبقات، وندمك كل طبقة ٢٠ ضربة وإثناء تجهيز الطبقات تقوم بنهشير سطح كل طبقة باستخدام المسطرة الخديبية وذلك حتى تتماسك الطبقات مع بعضها البعض.
- ٤- افصل الحلقة عن القالب ويستخدم المسطرة أزل التربة الزائدة لتساوي مع سطح القالب ، وفي حالة وجود فجوات اضف مواد ناعمة او خشنة لمملء الفراغات.
- ٥-زنقيس وزن القالب القياسي مع القاعدة والتربة المدروكة.
- ٦- نفصل القاعدة ثم استخرج عينة التربة.
- ٧- نأخذ عينة من التربة المدروكة من أسفل ووسط وأعلى القالب (حوالى ١٠٠ غرام) لتحديد المحتوى المائي.
- ٨- امزج التربة مع التربة المتبقية وأضف ٢% من الماء وأخلطها جيداً.
- ٩- أكرر الخطوات من (٨-٤) عدة مرات حتى الألاحظ أن وزن القالب مع القاعدة والتربة بدا يقل رغم زيادة الماء ثم أسجل بعدها محوليتين.
- ١٠- بعد حساب الكثافة الجافة للتربة نقوم برسم منحنى العلاقة بين الكثافة الجافة والمحتوى المائي على رسم بياني والكتافة الجافة القصوى تمثل أعلى نقطة من المنحنى ويمثل المحتوى المائي لهذه النقطة المحتوى الرطبوى الأمثل.

وتحضرت هذه التجربة القراءين والحسابات التالية:

$$\checkmark \text{ نسبة الماء} = w$$

$$\checkmark \text{ وزن القالب فارغ} = ٥١٨٨ \text{ غرام.}$$

$$\checkmark \text{ نسبة الماء} = \frac{\text{وزن الماء}}{\text{وزن العينة الجافة}}$$

$$\checkmark \text{ الكثافة الرطبة} = \frac{\text{وزن العينة الرطبة}}{\text{حجم القالب}}$$

$$\checkmark \text{ الكثافة الجافة} = \frac{\text{الكتافة الرطبة}}{\frac{\text{نسبة الماء}}{١٤} + ١٠٠}$$

$$\checkmark \text{ وزن الماء} = (\text{وزن العينة الرطبة مع القالب} - \text{وزن العينة الجافة مع القالب}).$$

$$\checkmark \text{ وزن العينة الجافة} = (\text{وزن العينة الجافة مع القالب} - \text{وزن القالب}).$$

$$\checkmark \text{ قطر القالب} = 15.2 \text{ سم.}$$

$$\checkmark \text{ ارتفاع سقوط المطرقة} = ٣٠.٥ \text{ سم.}$$

$$\checkmark \text{ حجم القالب} = ٢١٢٤ \text{ سم}^٣$$

$$\checkmark \text{ تجربة بروكتور القياسية عند ٥٥ ضربة لليزكوس:}$$

جدول (١-٦) الكثافة الرطبة لعينة Base course

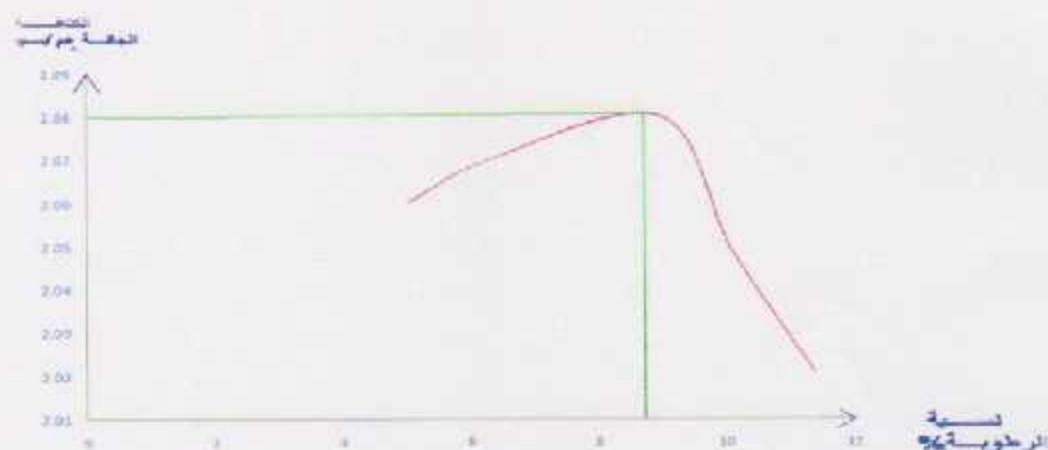
| وزن العينة + القالب (غم) | وزن العينة (غم) | حجم القالب (سم³) | الكتافة الرطبة (غم/سم³) |
|--------------------------|-----------------|------------------|-------------------------|
| ٩٧٤٠ | ٤٦٠٢ | ٢١٢٤ | ٢.١٦٧ |
| ٩٧٩٥ | ٤٦٧٧ | ٢١٢٤ | ٢.٢٠١ |
| ٩٩٤٢ | ٤٨٢٤ | ٢١٢٤ | ٢.٢٧١ |
| ٩٩١٠ | ٤٧٩٢ | ٢١٢٤ | ٢.٢٥٦ |
| ٩٨٩٠ | ٤٧٧٢ | ٢١٢٤ | ٢.٢٤٦ |

اجريت التجربة بواسطة فريق العمل

بتاريخ ٢٠١٣-٣-٢١

جدول (٢-٦) الكثافة الجافة ونسبة الرطوبة لعينة Base coarse

| رقم العينة | رقم الجفنة | وزن الجفنة فارغة (غم) | وزن الجفنة (غم) | وزن الجفنة + التربة + الرطبة (غم) | وزن الجفنة + التربة (غم) | وزن الماء (غم) | وزن العينة + الرطبة (غم) | وزن العينة (غم) | الكتافة الرطبة (غم/سم³) | نسبة الرطوبة w_s | وزن التربة الجافة (غم) | الكتافة الجافة (غم/سم³) | رقم العينة (٢) |
|------------|------------|-----------------------|-----------------|-----------------------------------|--------------------------|----------------|--------------------------|-----------------|-------------------------|--------------------|------------------------|-------------------------|----------------|
| ١ | A-28 | ٣١.٩١ | ٢٢٩.٠٣ | ٢١٩.٦١ | ٢١٦٧ | ٩.٤٢ | ١٨٧.٧١ | ٥.٠١ | ٢.٠٦ | ٦ | ١٠.٠ | ٢.١٦٧ | ٢ |
| ٢ | ١ | ٣١.٣٠ | ٢٤٦.١٣ | ٢٣٣.٣٦ | ٢٣٠.٦١ | ١٢.٧٧ | ٢٠٢.٠٦ | ٦.٣٢ | ٢.٠٧ | ٧ | ١٠.٠ | ٢.١٦٧ | ٣ |
| ٣ | C-18 | ٣٣.١٣ | ٢٧٠.١٤ | ٢٥٠.٦١ | ٢٤٧.٤٨ | ١٩.٥٣ | ٢١٧.٤٨ | ٨.٩٨ | ٢.٠٨ | ٨ | ١٠.٠ | ٢.١٦٧ | ٤ |
| ٤ | C-20 | ٣١.١٥ | ٣١١.١٧ | ٢٨٥.٤٨ | ٢٥٤.٦٩ | ٢٥.٦٨ | ٢٥٤.٦٩ | ١٠.٠٨ | ٢.٠٤٩ | ٩ | ١٠.٠ | ٢.١٦٧ | ٥ |
| ٥ | E-33 | ٣٦.٠٢ | ٤٠١.٢٩ | ٣٧.٧٦ | ٣٤.٤٦ | ٤٠١.٢٩ | ٣٣٢.٥١ | ١١.٣٦ | ٢.٠٢١ | ١٠ | ١٠.٠ | ٢.١٦٧ | |



الشكل (٢-٦) العلاقة بين نسبة الرطوبة والكتافة الجافة لعينة Base course.

ومن الشكل السابق يتبين أن نسبة الرطوبة المثلية = ٨.٩٨%

ملاحظة : تم اجراء تجربة بروكتور بتاريخ ٢٠١٣-٢-٢١ في مختبر التربية الخاص بجامعة بوليتكنك فلسطين
بإشراف المهندس فادي مسودة

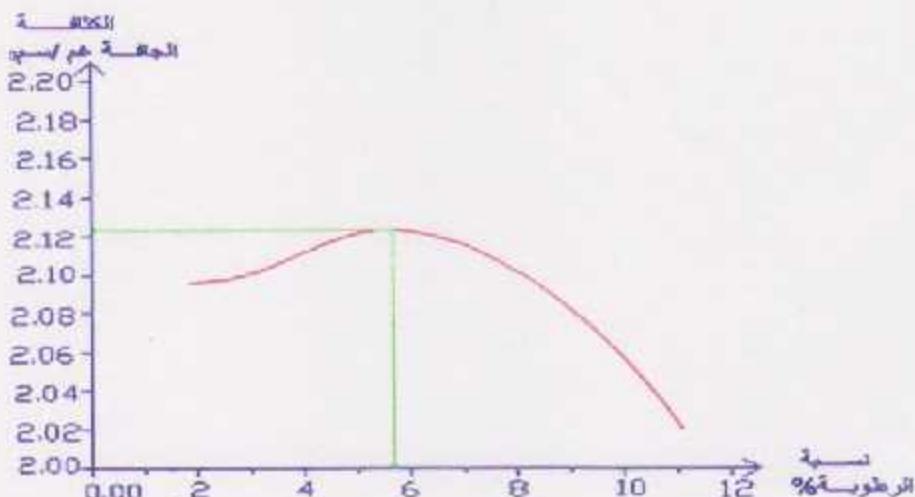
✓ تجربة بروكتور المعدلة عند ٥٥ ضربة لعينة Sub grade

الجدول (٣-٦) الكثافة الرطبة لعينة sub grade course

| وزن العينة وال قالب | وزن العينة(غم) | حجم القالب | الكتافة الرطبة(غم/سم³) |
|---------------------|----------------|------------|------------------------|
| 12262 | 4516 | ٢١٢٤ | 2.149 |
| 12327 | 4581 | ٢١٢٤ | 2.18 |
| 12453 | 4707 | ٢١٢٤ | 2.24 |
| 12510 | 4764 | ٢١٢٤ | 2.267 |
| 12493 | 4747 | ٢١٢٤ | 2.259 |

الجدول (٤-٦) الكثافة الجافة ونسبة الرطوبة لعينة sub grade course

| رقم العينة | رقم الجفنة | وزن الجفنة | وزن خارفة | وزن الجفنة | وزن العينة | وزن الماء | وزن التربة+الماء | وزن التربة | وزن الجفنة والماء | وزن التربة | وزن الماء | نسبة الرطوبة | الكتافة الجافة (غم/سم³) |
|------------|------------|------------|-----------|------------|------------|-----------|------------------|------------|-------------------|------------|-----------|--------------|-------------------------|
| | | | | | | (غم) | (غم) | (غم) | (غم) | (غم) | (غم) | w_c | γ_a |
| 1 | B-5 | 31.23 | 240.93 | 235.69 | 5.24 | 2.15 | 204.46 | 2.56 | 204.46 | 2.10 | | | |
| 2 | B-6 | 31.65 | 277.65 | 268.86 | 8.79 | 2.18 | 237.21 | 3.71 | 237.21 | 2.10 | | | |
| 3 | A-6 | 31.2 | 292.21 | 278.21 | 14.00 | 2.24 | 247.01 | 5.67 | 247.01 | 2.12 | | | |
| 4 | D-13 | 31.78 | 299.27 | 271.65 | 27.62 | 2.28 | 239.87 | 11.52 | 239.87 | 2.03 | | | |
| 5 | E-13 | 30.77 | 335.87 | 303.53 | 32.34 | 2.26 | 272.76 | 11.86 | 272.76 | 2.02 | | | |



الشكل (٣-٦) العلاقة بين نسبة الرطوبة والكافحة الجافة لعينة (Sub grade Course)

٤-٤-٦ نسبة تحمل كاليفورنيا CBR : (California Bearing Ratio)

وهو عبارة عن قيام الحمل اللازم لغز ابرة ذات قطر معين وسرعة معينة في عينة التربة عند قيم محددة للمحتوى المائي والكافحة، وحساب نسبة هذا الحمل أو الضغط إلى الحمل أو الضغط القياسي عند الغرز لابرة مقداره 2.5 ملم أو 5 ملم ويعطي هذا الاختبار معلومات عن مدى انتفاض التربة ومقدار القوة المفقودة للتربة عندما تكون التربة مشبعة بالماء ، كما تعطي نسبة التحمل لكاليفورنيا تصوراً عن تصرف التربة تحت الإسفلت (مواد الأسفلت) ، ويمكن عمل الاختبار في الحقل أو المعمل، ويوضح الجدول التالي بعض القيم لنسبة التحمل.

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

جدول (٤-٦).

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

وستستخدم القيم القياسية الموضحة في الجدول التالي لحساب نسبة التحمل: (CBR)

جدول (٧-٦)

| مقدار الاختراق (ملم) | وحدة الوزن القياسي (ميغا 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 اجراء هذه التجربة:



شكل (٤-٦) الجهاز المستخدم في تجربة (CBR).

تكمن أهمية اختبار نسبة تحمل كاليفورنيا في أنه يساعد في الحكم على قابلية عمل طبقة التربة كطبقة أساس أو أساس مساعد في الطريق وأيضاً يساعد في تصميم سُمك رصبة الطريق (Pavement thickness)، وتوجد لهذا الغرض منظريات 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 لغرس المكبس الأسطواني (مساحته ٣إنش مربع) مسافة معينة داخل عينة من التربة لها رطوبة وكثافة معينتين، وبين الأحمال القياسية اللازمة لغرس المكبس نفس العمق في عينة قياسية من الأحجار المكسرة (Crushed stone)).

وبما أن قيمة تحمل كاليفورنيا تلزم للتربة المدموكة، فإن الفحص في المفترض يجري على عينة التربة بعد إيصالها إلى نسبة الدمع المطلوبة، أي عندما تكون لها كثافة مشابهة لكثافة التربة المطلوبة بعد دمكها، وكذلك عند نفس محتوى الرطوبة (محتوى الرطوبة المثالي). ولهذا، فإن فحص الدمع لعينة معينة من التربة يسبق فحص نسبة تحمل كاليفورنيا لها، لأنه يعطي محتوى الرطوبة المثالي (Optimum moisture) والكتافة الجافة القصوى (Maximum dry density) للترابة و يجب ملاحظة أنه عندما تكون نسبة التحمل عند اختراق ٢٠٠ ملم أكبر من نسبة التحمل عند اختراق ٢٥ ملم يجب إعادة الاختبار مرة أخرى .

لقد تم إجراء الاختبار بناء على المعايير الفنية (ASTM D - 1883 - 87) و (AASHTO T - 193 - 81)

ويستخدم الأدوات التالية:

- قالب الدمع الأسطواني (Mold) المستخدم في اختبار الدمع المعدل.
- حلقة Base Plate وقاعدة Collar.
- مطرقة الدمع Rammer اليدوية.
- آلة قياس الضغط مثبت عليها إبرة الاختراق.
- ميزان وفرن تجفيف.

تم عمل الاختبار بناء على الطريقة التالية:

- 1- نجهز حوالي ٥ كيلو جرام من التربة المارة من منخل رقم 4 ونخلطها جيداً مع كمية الماء المناسبة تبعاً لـ "للمحتوى الثاني المطلوب".
- 2- نأخذ عينات من التربة لتحديد المحتوى الثاني.
- 3- نحسب وزن قالب الاسطوانى (Mold) بدون الحلقه والقاعدة.
- 4- نربط القاعدة والحلقة المعدنية والاسطوانة مع القالب ثم نضع ورقة الترشيح.
- 5- تدمل التربة حسب طريقة الدمل المعدلة التي تم اجراؤها في اختبار الدمل المعدل السابق.
- 6- نفصل الحلقة المعدنية عن القالب الاسطوانى ثم ننزل التربة الزائدة بتساوي سطح التربة مع سطح القالب وفي حالة وجود فجوات نضيف تربة لسدتها من نفس التربة.
- 7- نفصل القاعدة والاسطوانة ثم نحسب وزن القالب الاسطوانى مع التربة ، ومنه نحدد وزن وكثافة التربة.
- 8- نضع ورقة ترشيح على القاعدة ثم أقلب العينة وأربط القالب مع القاعدة.
- 9- نضع العينة في آلة قياس الضغط ثم نضع أوزانا لا تزيد عن ٥،٤ كيلو جرام ونصفر مؤشر الضغط وكذلك مؤشر الاختراق.
- 10- نقوم بزيادة قيمة الضغط والاختراق للعينة.
- 11- بعد انتهاء الاختبار نستخرج عينة التربة ثم نأخذ عينات من الثلث الأول والوسط والأخير لتحديد المحتوى الثاني للترية المنموكة.
- 12- نرسم منحنى الضغط (كيلو بنسكال) مع الاختراق (ملم) ثم نسجل مقدار الاختراق عند 2.5 ملم و5مم ثم نحدد قيمة التحمل باستخدام المعادلة التالية:

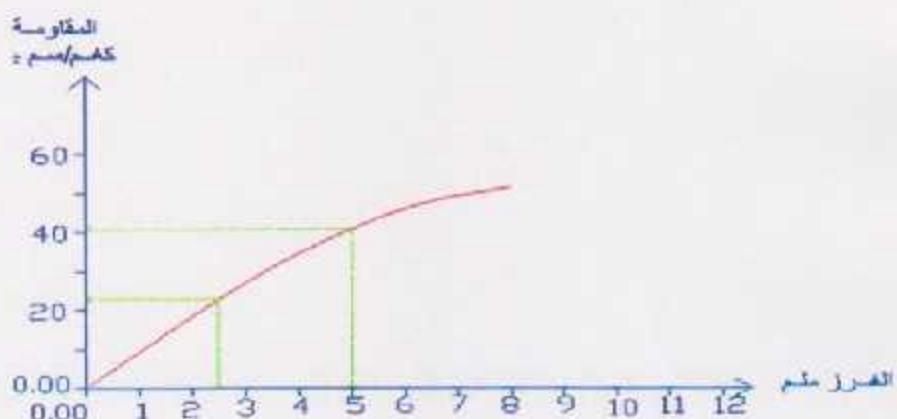
$$\text{نسبة تحمل كاليفورنيا (CBR)} = \frac{\text{مقدار الضغط في الاختراق}}{\text{مقدار الضغط القصوى}} \times 100\% \quad 6-1$$

بعد عمل الاختبار تقوم برسم المنحنى بين القراءة على المكبس وقيمة الغزر المدلتة ويتم الحصول على الحال المسبب للاختراق عند 2.5 و5 ملم وفي بعض الحالات نتيجة عدم استواء سطح العينة يكون المنحنى مقعرًا لأعلى ويتم عمل تصحيح للمنحنى عن طريق رسم معايس في أعلى نقطة ميل ويستمر حتى يقطع المحور الأفقي (محور الغزر) ثم يزاح المنحنى لليسار حتى تلتقي نقطة التقلص هذه مع نقطة الأصل وهذا يعطي المنحنى الذي يمكن أخذ منه قيمة (CBR) يكافى القىاسي عند 2.5 ملم : 70.35 كغم/ سم² والحمل القىاسي عند 5 ملم يساوى 105.53 كغم/ سم².

✓ الجداول والأشكال التالية تم الحصول عليها بعد اجراء التجربة:

الجدول (٨-٦) العلاقة بين الحمل المسبب للغرز في التالب عند ١٠ ضربات لطيفة (Base course).

| المقاومة بعد تعديل المنحنى (kg/mm ²) | Load (kg) | الغرز (mm) |
|---|-----------|------------|
| 9.470 | 105.84 | 0.5 |
| 15.898 | 191.52 | 1 |
| 17.153 | 254.52 | 1.5 |
| 19.191 | 351.99 | 2 |
| 25.897 | 471.33 | 2.5 |
| 29.256 | 538.38 | 3 |
| 32.486 | 589.68 | 3.5 |
| 38.070 | 695.61 | 4 |
| 39.654 | 752.76 | 4.5 |
| 43.163 | 797.31 | 5 |
| 44.821 | 841.68 | 5.5 |
| 45.277 | 889.56 | 6 |
| 47.651 | 927.36 | 6.5 |
| 51.873 | 945.00 | 7 |
| 52.871 | 967.68 | 7.5 |
| 54.983 | 1008 | 8 |

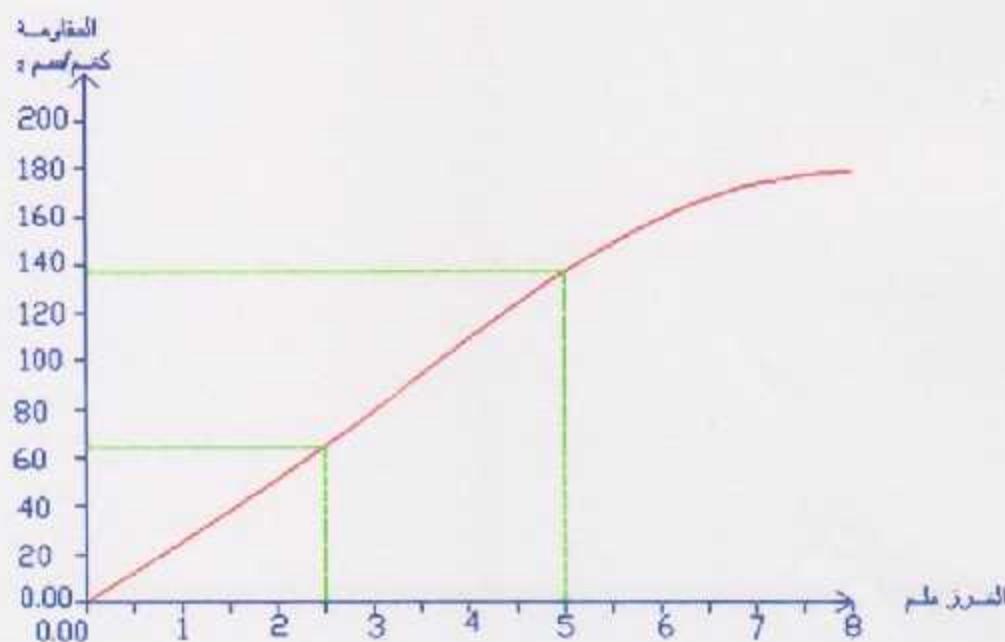


الشكل (٦-٥) يبين العلاقة بين الغرز والمقاومة عند ١٠ ضربات لطيفة (Base Course).

الجدول (٩-٦) العلاقة بين الحمل المسبب للغرز في القالب عند ٢٠ ضرية لطبقة (Base course).

الجدول (٩-٦)

| المقاومة بعد تعديل المنحنى (كغم/سم²) | Load (kg) | الغرز (mm) |
|---|-----------|------------|
| 11.200 | 216.72 | 0.5 |
| 216.5 | 517.59 | 1 |
| 38.809 | 750.96 | 1.5 |
| 51.702 | 1000.44 | 2 |
| 63.684 | 1232.28 | 2.5 |
| 80.541 | 1566.72 | 3 |
| 96.431 | 1875.24 | 3.5 |
| 110.541 | 2134.08 | 4 |
| 124.612 | 2407.32 | 4.5 |
| 139.234 | 2687.22 | 5 |
| 140.330 | 2908.89 | 5.5 |
| 160.761 | 3104.64 | 6 |
| 170.541 | 3299.58 | 6.5 |
| 174.990 | 3391.02 | 7 |
| 177.431 | 3425.31 | 7.5 |
| 179.460 | 3472.56 | 8 |

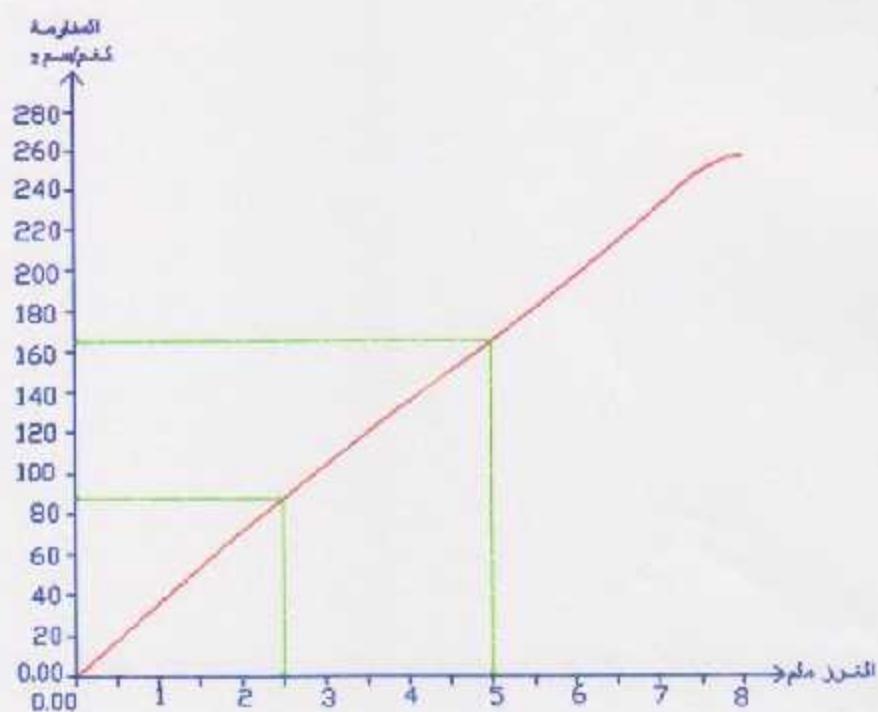


الشكل (٩-٦) يبين العلاقة بين الغرز والمقاومة عند ٣٠ ضرية لطبقة (Base Course).

الجدول (١٠-٦) العلاقة بين الحمل المسبب للغرز في القالب عند ٥٥ ضربه لطبقة (Base course)

الجدول (١٠-٦)

| المقاومة بعد تعديل المنحنى (كغم/سم ^٢) | Load (kg) | الغرز (mm) |
|--|-----------|------------|
| 19.144 | 370.44 | 0.5 |
| 36.205 | 700.56 | 1 |
| 53.395 | 1033.2 | 1.5 |
| 65.122 | 1389.24 | 2 |
| 86.271 | 1669.23 | 2.5 |
| 83.561 | 2032.83 | 3 |
| 120.335 | 2328.48 | 3.5 |
| 136.223 | 2635.92 | 4 |
| 158.331 | 2917.44 | 4.5 |
| 167.088 | 3233.16 | 5 |
| 180.453 | 3751.56 | 5.5 |
| 201.674 | 4057.2 | 6 |
| 219.453 | 4161.24 | 6.5 |
| 232.465 | 4498.2 | 7 |
| 258.723 | 4838.58 | 7.5 |
| 260.860 | 4989.6 | 8 |



الشكل (٧-٦) العلاقة بين الغرز و المقاومة عند ٥٥ ضربه لطبقة (Base Course)

: وهذا المثال يوضح كيفية حساب قيمة نسبة تحمل كاليفورنيا عند 10 ضربات وغزر 2.5 ملم لطبقة (Base Course)

$$CBR = \frac{25.897}{70.35} \rightarrow 0.3681 \text{ cm}$$

الجدول (١١-٦) الكثافة الجافة للقرناب الثالثة وقيم CBR لعينة (Base course)

الجدول (١١-٦)

| CBR عند 2.5 mm | CBR عند 5 mm | الكتافة الجافة (غم / سم³) | عدد الضربات |
|-------------------|-----------------|------------------------------|-------------|
| 36.812 | 42.472 | 2.067 | 10 |
| 90.524 | 131.938 | 2.289 | 30 |
| 122.631 | 158.333 | 2.367 | 55 |

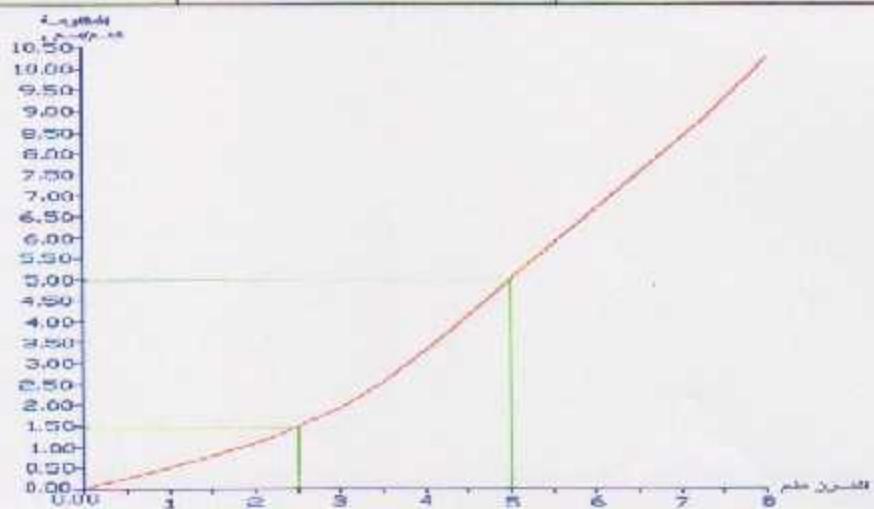


الشكل (٨-٦) يبين العلاقة بين الكثافة الجافة ونسبة تحمل كاليفورنيا عند غرز 5 ملم لطبقة (Base course)

- ✓ يتم حساب قيمة CBR عند كثافة 95% من أعلى قيمة للكثافة الجافة أي عند 55 ضربة وتساوي 2.21.
- ونذلك حسب المعايير الأردنية المتبعه في فلسطين حيث أنها تساوي 100.

(sub grade) الجدول (١٢-٦) العلاقة بين الحمل المسبب للغرز في القالب عند ١٠ ضربات لطيفة .

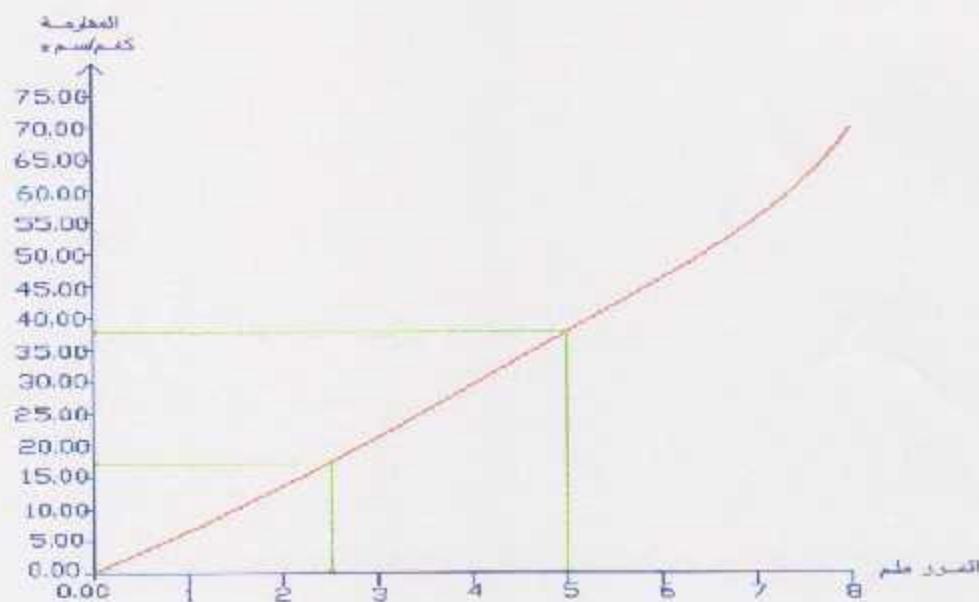
| المقاومة بعد تعديل الملحي (kg/mm ²) | Load (kg) | الغرز (mm) |
|--|-----------|------------|
| 0.258 | 4.988 | 0.5 |
| 0.527 | 10.194 | 1 |
| 0.776 | 15.0212 | 1.5 |
| 1.209 | 23.400 | 2 |
| 1.494 | 28.913 | 2.5 |
| 1.903 | 36.815 | 3 |
| 2.556 | 49.451 | 3.5 |
| 3.259 | 62.961 | 4 |
| 4.203 | 81.327 | 4.5 |
| 5.759 | 95.974 | 5 |
| 6.656 | 111.444 | 5.5 |
| 7.510 | 128.800 | 6 |
| 8.306 | 145.313 | 6.5 |
| 9.208 | 160.726 | 7 |
| 10.251 | 178.174 | 7.5 |
| | 198.365 | 8 |



(Sub grade) الشكل (٩-٦) بين العلاقة المقاومة والغز عند 10 ضربات لطيفة .

الجدول (١٢-٦) العلاقة بين الحمل المسبب للغرز في القالب عند 30 ضربة لطبقة (sub grade).

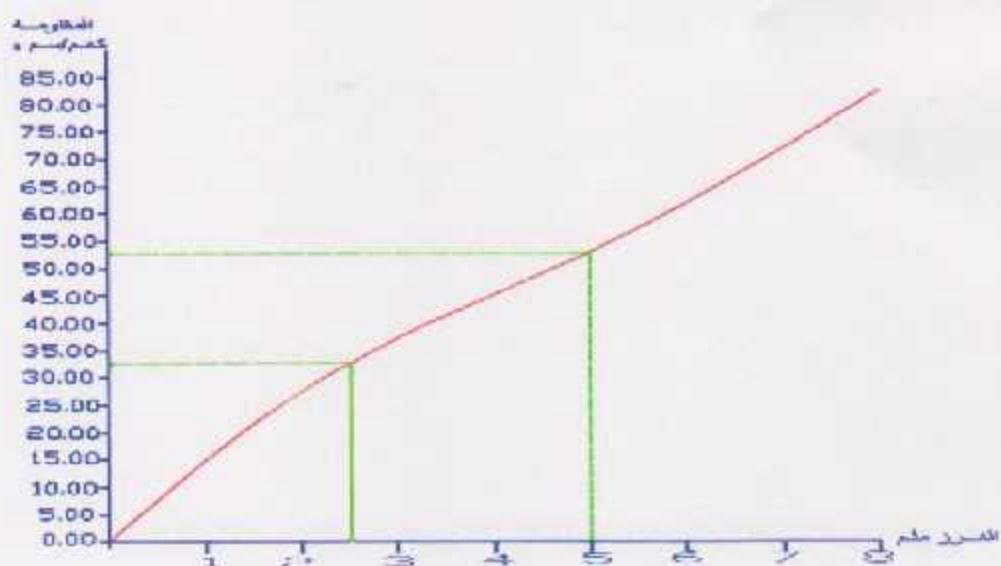
| المقاومة بعد تعديل المنحني (kg/cm²) | Load (kg) | الغرز (mm) |
|--|-----------|------------|
| 3.003 | 58.105 | 0.5 |
| 7.007 | 135.587 | 1 |
| 11.002 | 212.892 | 1.5 |
| 13.506 | 261.336 | 2 |
| 17.361 | 335.935 | 2.5 |
| 21.507 | 416.155 | 3 |
| 26.010 | 503.285 | 3.5 |
| 29.019 | 561.525 | 4 |
| 34.008 | 658.046 | 4.5 |
| 37.539 | 726.280 | 5 |
| 42.210 | 816.607 | 5.5 |
| 46.504 | 899.861 | 6 |
| 51.431 | 995.187 | 6.5 |
| 56.126 | 1086.045 | 7 |
| 61.535 | 1190.711 | 7.5 |
| 69.561 | 1346.015 | 8 |



الشكل (١٠-٦) يبين العلاقة بين المقاومة والغرز عند 30 ضربات لعينة (Sub grade).

الجدول (١٤-٦) العلاقة بين الحمل المسبب للغرز في القالب عدد ٥٥ ضربة لعينة (Sub grade).

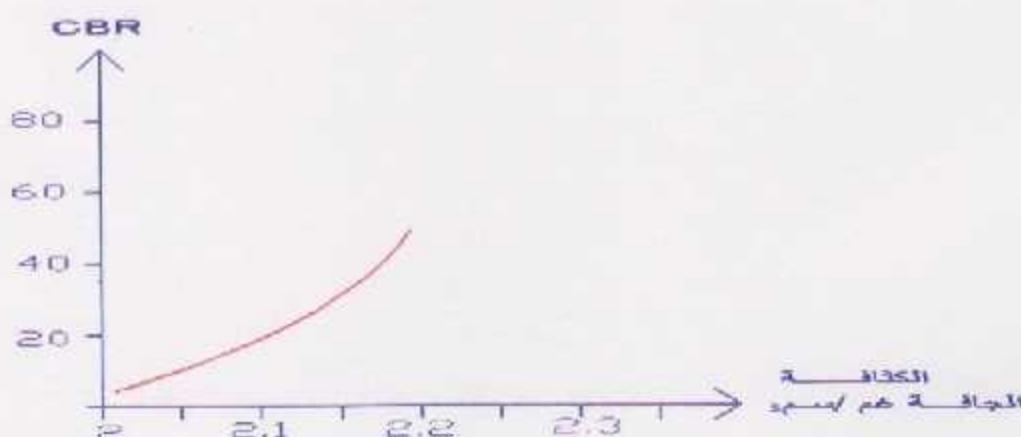
| المقاومة بعد تعديل المنحني (kg/cm²) | Load (kg) | الغرز (mm) |
|-------------------------------------|-----------|------------|
| 7.509 | 145.291 | 0.5 |
| 15.008 | 290.413 | 1 |
| 22.007 | 425.832 | 1.5 |
| 27.510 | 532.313 | 2 |
| 33.037 | 639.267 | 2.5 |
| 37.5056 | 725.735 | 3 |
| 41.486 | 802.751 | 3.5 |
| 45.003 | 870.799 | 4 |
| 49.080 | 949.703 | 4.5 |
| 53.481 | 1034.847 | 5 |
| 57.568 | 1113.94 | 5.5 |
| 62.541 | 1210.163 | 6 |
| 66.501 | 1286.794 | 6.5 |
| 72.270 | 1398.424 | 7 |
| 76.403 | 1478.394 | 7.5 |
| 82.506 | 1596.485 | 8 |



الشكل (١١-٦) يبين العلاقة بين المقاومة والغرز عند ٣٠ ضربات لعينة (Sub grade).

الجدول (١٥-٦): الكثافة الجافة لقرائب الثلاثة وقيم CBR لعينة Sub grade

| CBR عند 2.5 mm | CBR عند 5 mm | الكثافة الجافة (غم / سم ³) | عدد الضربات |
|-------------------|-----------------|--|-------------|
| 2.124 | ٠.٣ | 2.010 | 10 |
| 24.687 | 35.567 | 2.160 | 30 |
| 46.961 | 50.678 | 2.190 | ٥٥ |



الشكل (١٢-٦) يبين العلاقة بين الكثافة الجافة ونسبة تحمل كاليفورنيا عند غرز 5 ملم لعينة (Sub grade).

✓ يتم حساب قيمة CBR عند كثافة ٩٥% من أعلى قيمة للكثافة الجافة عند ٥٥ ضربة = 2.01 وذلك حسب المواصفات الأردنية المتبعة في فلسطين حيث أنها تساوي ٥٣%.

جدول (١٦-٦) نسبة كاليفورنيا لكل طبقة

| CBR | الطبقة |
|-----|-------------|
| 100 | Base course |
| 5.3 | Sub grade |

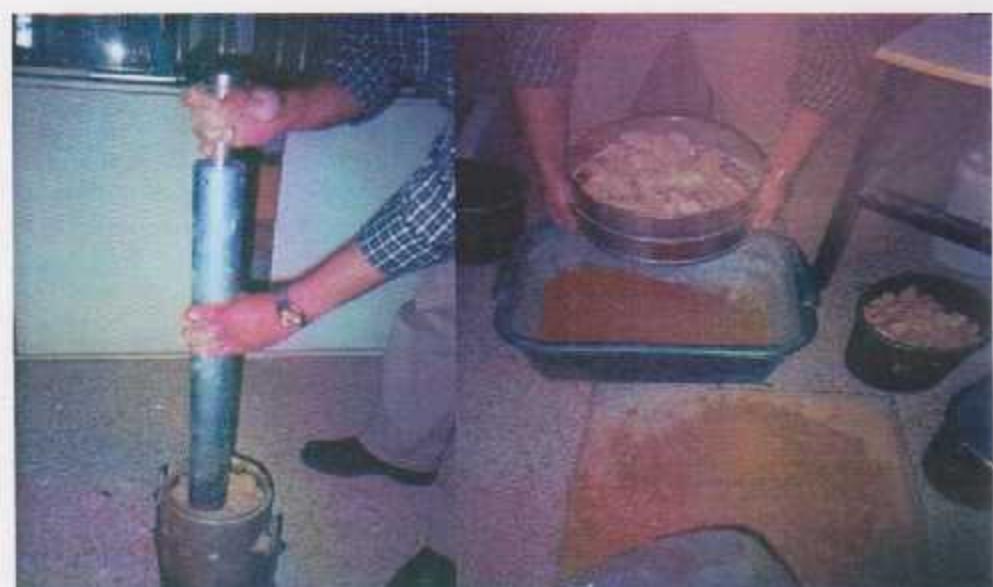
وبعد مراجعة المشرف تم الاتفاق على اخذ قيمة CBR لطبقة البيز كورس ٨٠ كونها اقل قيمة CBR لمادة البيز كورس المسحور استخدامه في الطرق، وبسبب ضعف طبقة (Sub grade) سيتم استبدالها بطبقة (Rock fill) لها قيمة $40 = CBR$

هذا بعض الصور للإعمال المخبرية للعينات :

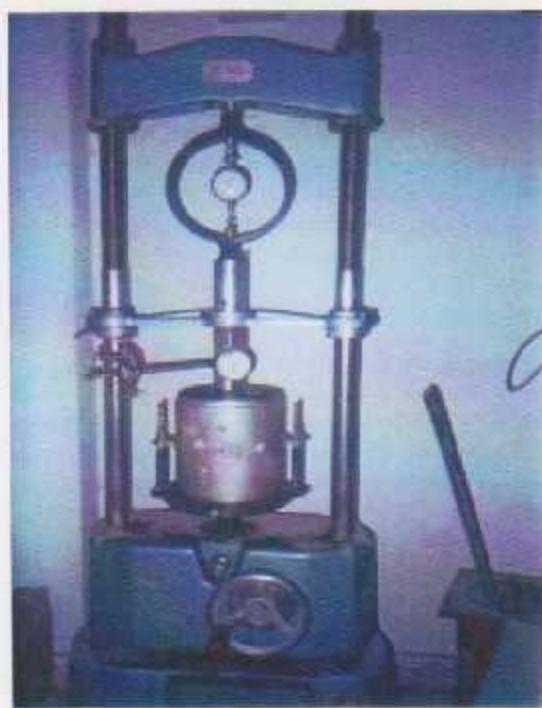


شكل (١٢-٦) صور من الأعمال المخبرية للعينات

٢٠١٤-٣-٢١ تاريخ



شكل (١٢-٧) صور من الأعمال المخبرية للعينات



شكل (١٥.٦) صور من الأعمال المخبرية للعينات

توضح الصور بعض اعمال الدهك لتجربة بروكتور المعدلة لطبقات الاساس بواسطه فريق العمل ومشفى المختبر.

٥-٥ تصميم الرصبة المرنة:

تم تصميم الرصبة المرنة بناء على نظام AASHTO:
(American Association of State Highway and Transportation Officials)

٦-٥-١ حساب قيمة Equivalent Accumulated 18000 Single Axle Load.(ESAL):

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

٦-٥-٢ الحمل المكافى لمحور مفرد:

يعرف الحمل المكافى لمحور مفرد على أنه حمل قياسي على محور مفرد يسبب آثرا في الرصف عند موضع محدد فيه مساوايا لما يسببه حمل المحور المعنى في نفس الموضع المحدد.

٦-٥-٣ معامل حمل المحور المكافى:

المعامل المكافى 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 لنهائيه المقبوله بصلابة طبقة الرصف، ويتم التعبير عن صلابة طبقات الرصف بالرقم الإثنانى(SN) ويكون مستوى الخدمة النهائى (PT) للطرق الرئيسية (ذات المرور الثنيل) مساوياً 2.5 والطرق المحلية والثانوية (ذات المرور المتوسط) مساوياً 2.00 . بينما القيمة الابتدائية لدليل مستوى حالة الرصف بعد الانتهاء من تنفيذ الرصف مباشرة تتراوح قيمتها بين 4.2 إلى 4.5 تبعاً لجودة التنفيذ .
القيمة النهائية هي أقل مستوى حالة يسمح به في نهاية فترة التحليل وذلك قبل اللجوء لعمل اي نوع من أنواع المبادئ الحسيمة كالتنطية او إعادة الإنشاء .

جذب

PSI= present Serviceability index

وتقراوح قيمتها من 0 إلى 5، وتشتمل على الآتى:

Initial serviceability index (p_i) & terminal serviceability index (p_f).

P = 4.5 للظروف الجيدة.

for lower class =Pt 2.5 للطرق الرئيسية (for major highway) و 2 للطريق متعدد المستويات (highway).

اما المحور القياسي فمقداره 18000 رطل (80000 كيلو نيوتن) وباستخدام قيم المعاملات المكافحة للأحمال المحاور التي تمر على الطريق خلال الفترة التصميمية وتبعد لمعامل النمو وحجم المرور اليومي مصنفا حسب نوع المركبات ونسبة مركبات النقل في الحارة التصميمية يتم حساب قيمة الحمل التصميمي المكافئ على الطريق من العلاقة التالية:

جیٹ ان:

ESAL=Equivalent Accumulated 18000 Single Axle Load.

f_d =Design lane factor.

G = Growth factor.

First year annual average daily traffic. AADT =

= number of axles on each vehicle. N,

= load equivalency factor, f_E

يتم الحصول على قيمة (μ) من الجدول التالي:

الجدول (٦-١٧) نسبة مركبات النقل في الحارة التصميمية (f).

| نسبة مركبات النقل في الحارة التصميمية من حجم مركبات النقل الكلي | عدد حارات الطريق في الاتجاهين |
|---|-------------------------------|
| 50% | 2 |
| 45% | 4 |
| 40% أو أكثر | 6 |

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

✓ أما قيمة (G) فيتم الحصول عليها من الجدول التالي:

جدول (٦-١٨) معامل النمر (٥)

| 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 | 22.21 | 30.48 | 33.75 | 40.55 |
| 18 | 18.0 | 21.4 | 25.65 | 28.13 | 30.91 | 34.00 | 37.45 | 45.60 |

| | | | | | | | | | |
|----|------|-----------|-------|-------|------------|--------|--------|--------|--|
| | | | 1 | | | | | | |
| 19 | 19.0 | 22.8 4 | 27.67 | 30.54 | 33.76 | 37.38 | 41.45 | 51.16 | |
| 20 | 20.0 | 24.3 0 | 29.78 | 33.06 | 36.79 | 41.00 | 45.76 | 57.28 | |
| 25 | 25.0 | 32.0 3 | 41.65 | 47.73 | 51.86 | 63.25 | 73.11 | 98.35 | |
| 30 | 30.0 | 40.5 7 | 56.08 | 66.44 | 79.05 | 94.46 | 113.28 | 164.49 | |
| 35 | 35.0 | 49.9 9 | 73.65 | 90.32 | 111.4 3 | 138.24 | 172.32 | 271.02 | |

تم أخذ مدة التصميم المستقبلي 25 سنة ونسبة الزيادة المتوقعة في النمو (4%) وبالتالي فإن قيمة (G_1) تكون متساوية (41.65%).

✓ بعد حساب قيمة (G_1) يتم تحويل أوزان المركبات إلى أحجام قياسية، ويتم الحصول على الأحمال القياسية لأنواع المركبات من الجدول التالي:

جدول (١٩-٦) تحويل أوزان المركبات إلى أحجام قياسية (Load Equivalency factor)

| Gross Axle Load | | Load Equivalency factor | | Gross Axle Load | | Load Equivalency factor | |
|-----------------|--------|-------------------------|-------------|-----------------|--------|-------------------------|-------------|
| KN | lb | Single Axle | Tandem Axle | KN | lb | Singl e 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 | 0.0003 | 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 | 0.001 | 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 | 0.003 | 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 |

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

$$\text{Load equivalency factor for Passenger car } (f_E) = 0.0003135$$

$$\text{Load equivalency factor for tow axle single unit trucks } (f_E) = 0.1980889$$

$$\text{Load equivalency factor for three axle single unit trucks} (f_E) = 0.294$$

تم الحصول على عدد ونسبة كل نوع من أنواع المركبات من الفصل السابق (حجم المرور) وتم وضعها في الجدول التالى:

جدول (٦٠-٦) عدد ونسبة كل نوع من أنواع المركبات

| نسبة عدد المركبات (%) | | | | | | اليوم |
|-----------------------|-------|------------|-------|-----------------------|-------|----------|
| 3-axle | | 2-axle | | 2- axle(Passenger) | | |
| النسبة (%) | العدد | النسبة (%) | العدد | النسبة (%) | العدد | |
| 1.9 | 1 | 5.6 | 3 | 92.6 | 50 | الجمعة |
| 1.3 | 1 | 7.9 | 6 | 90.8 | 69 | السبت |
| 1.1 | 1 | 7.4 | 7 | 91.6 | 87 | الأحد |
| 1.1 | 1 | 5.7 | 5 | 93.2 | 82 | الاثنين |
| 1.2 | 1 | 8.04 | 7 | 90.8 | 79 | الثلاثاء |
| 1.1 | 1 | 5.4 | 5 | 93.6 | 87 | الأربعاء |
| 1.3 | 1 | 3.8 | 3 | 95 | 76 | الخميس |
| 1.3% | | 6.2% | | 92.5% | | المجموع |

وأيضاً تم الحصول من الفصل السابق (حجم المرور) على عدد السيارات الصغيرة في الساعة الواحدة (94) سيارة .

✓ قمنا بإيجاد عدد السيارات في اليوم الواحد كما يلي:

$$= 978 \text{ سيارة/يوم}.$$

✓ حساب قيمة (ESAL) حسب المعادلة (6.3) :

ESAL (passenger):

$$= 0.5 * 41.65 * 2256 * 365 * 0.925 * 2 * 0.0003135 \rightarrow 0.009945 * 10^6$$

ESAL (tow axle single unit trucks):

$$= 0.5 * 41.65 * 2256 * 365 * 0.062 * 2 * 0.1980889 \rightarrow 0.421210 * 10^6$$

ESAL (three axle single unit trucks):

$$= 0.5 * 41.65 * 2256 * 365 * 0.013 * 3 * 0.29491 \rightarrow 0.197229 * 10^6$$

$$\text{ESAL (total)} = 0.628384 * 10^6$$

٢-٥-٦ حساب سماكة طبقات الرصف:

الهدف من طريقة التصميم المستخدمة هو إيجاد طبقات رصف لها رقم اثنائي (SN) كافي لتحمل الأحمال التي يتعرض لها الطريق.

٦-٥-١ معامل الرجوعية (Mr):

يعتبر معامل الرجوعية مقاييساً لمقاومة أي طبقة من طبقات القطاع الإنشائي للرصف والتي يمكن تحديدها بدءاً من طبقات تربة التأسيس فالأساس المساعد ثم الأساس طبقات 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 تغير قيمة تجريبية لهذه المعاملات بناء على نتائج اختبارات نسبة تحمل كاليفورنيا (CBR) والتي تعتبر من التجارب الشائعة في معظم معامل الطرق ، بالنسبة لترابة التأسيس تكون العلاقة بين معامل الرجوعية (Mr) ونسبة تحمل كاليفورنيا (CBR) كالتالي :

for CBR of 10 or less

$$Mr (\text{lb/in}^2) = 1500 \text{ CBR} \quad \dots \dots \dots \text{Equation 6.4}$$

for CBR of 20 or less

$$Mr (\text{lb/in}^2) = 1000 + 555 \times R \text{ value} \quad \dots \dots \dots \text{Equation 6.5}$$

حيث R : معامل الموثوقية

ومما يجب التنبيه له أن هذه العلاقة قابلة للتطبيق للترابة التي تقل نسبة تحمل كاليفورنيا عن 10% وفي حالة كون CBR (10%) فلأكثر يمكن 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 (٢١-٦) معامل الطبقة لطبقة الأساس الحصوية (a2) المقابل لمقدار نسبة تحمل كاليفورنيا للطبقة وكذلك معاملات الرجوعية (Mr)

جدول رقم (٢١-٦)

| Mr رطل / بوصة ^٢ | معامل قوة الأساس (a2) | نسبة تحمل كاليفورنيا (CBR) |
|-------------------------------|--------------------------|----------------------------------|
| - | - | 20 |
| - | - | 25 |
| - | - | 30 |
| 21000 | 0.105 | 40 |
| 25000 | 0.120 | 55 |
| 27000 | 0.130 | 70 |
| 30000 | 0.140 | 100 |

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

جدول (٢٢-٦) معامل طبقة الخلطة الإسفلتية (a1) المقابل لمعامل مرنة الطبقة الإسفلتية عند درجة حرارة ٢٠°C

جدول (٢٢-٦)

| التعارك Hveem | معامل قوة الطبقة الإسفلتية | ثبات مارشال رطل | معامل المرنة رطل / بوصة ٢ |
|---------------|----------------------------|-----------------|---------------------------|
| 80 | 0.22 | 500 | 125.000 |
| 95 | 0.25 | 750 | 150000 |
| 120 | 0.30 | 975 | 200000 |
| 130 | 0.33 | 1200 | 250000 |
| 155 | 0.36 | 1400 | 300000 |
| 175 | 0.39 | 1600 | 350000 |
| 190 | 0.42 | 1900 | 400000 |

٢-٢-٥-٦ الأداء الوقفي والأداء الانشائي للرصفة المرنة:

- ✓ الأداء الانشائي (Structural Performance): ويتمثل بقدرة الرصفة على مقاومة الدمار الذي يمكن انتشاره من حركة المرور والعوامل البيئية ، بمعنى أنها تتمثل بالحالة الفيزيائية للرصفة من شفوق وهبوط.
- ✓ الأداء الوظيفي (Functional Performance): وتمثل بان تلائم الرصفة احتياجات مستخدمي الطريق من مقاومة الانزلاق وتوفير الأمان.

٢-٢-٥-٧ الانحراف المعياري العام (Estimated overall standard deviation):

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

جدول (٢٣-٦) الانحراف المعياري حسب نوع الطريق :

جدول (٢٢-٦)

| S_0 | نوع الطريق |
|--------|-------------------------------|
| ٠.٥٠٠٤ | طريق مرنة (Flexible pavement) |
| ٠.٤٠٠٣ | طريق صلبة (Rigid Pavement) |

وبما أن الطريق مرنة، تم اعتبار قيمة الانحراف المعياري متساوية (٠.٥).

٢-٢-٥-٨ الرقم الانشائي (SN):

وهو عبارة عن رقم دليلي ناتج من تحليل المرور وترية التأسيس والقدرة على تصريف المياه من الطبقات والذي يمكن تحويله إلى سُك 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 لطبقات السطح والأساس على

الترتيب وهو عبارة عن العلاقة بين الرقم الإنساني للرصف وسمك الصبقة بالبوصة وهو يمثل القراءة النسبية للمادة المستخدمة في كل طبقات الرصف والتي تشارك في القوة الإنسانية لقطاع الرصف ككل ويتم توزيع الرقم الإنساني (SN) كالآتي:

حيث D_1 , D_2 هي سعك الطبقات المختلفة بينما m_2 تمثل معامل تصريف الأمطار من طبقة الأساس ومعامل الطبقة للطبقة الأساسية (a2) يمكن ربطه مباشرة بنتائج اختبارات تحمل كاليفورنيا (CBR) والتي يتم إجراؤها تحت أسوأ الظروف المتوقعة في الواقع وذلك كما سبق ذكره في جدول رقم (21-6) حيث يوضح قيم المعامل المقابل لمقادير نسبة تحمل كاليفورنيا لطبقة الأساس ، أما معامل الطبقة الضخمة الاستثنائية فيتم ربطه بمقدار معامل الرجوعية لها عند درجة حرارة 20 مئوية . يبين جدول (22-6) قيم هذا المعامل المقابل لقيم مختلفة من معامل المرنة أما المعامل m_2 والذي يعكس مقدار طبقية الأساس على تصريف الأمطار فيتم تقديرها على أساس سرعة تصريف المياه من الطبقة وعموماً يمكن القول إن درجة التصريف جيدة إذا تم التخلص من المياه خلال 24 ساعة أما إذا احتفظت الطبقة بالمياه لمدة شهر فتتغير درجة التصريف ضعيفة كما هو موضح في الجدول التالي:

جدول (٦-٤) تعريف جودة التصريف:

جدول (٦-٤)

| نظام الماء خالٍ: | جودة التصريف |
|------------------|--------------|
| ساعتين | ممتاز |
| يوم واحد | جيد |
| أسبوع واحد | مقبول |
| شهر واحد | ردي |
| الماء لا ينصرف | ردي جداً |

اما قيمة(m_2) فيتم تحديدها حسب ظروف التشغيل m_2 كما هو مبين في الجدول التالي:

الجدول (٢٥-٦) عامل جودة تصريف المياه عن سطح الطريق (mi):

الجدول (٢٥-٦)

| 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 | 1.20 | 1.2 |
| good | 1.35-1.25 | 1.25-1.15 | 1.00 | 1 |
| fair | 1.25-1.15 | 1.15-1.05 | 0.80 | 0.8 |
| poor | 1.15-1.05 | 1.05-0.80 | 0.60 | 0.6 |
| very poor | 1.05-0.95 | 0.95-0.75 | 0.40 | 0.4 |

بالنسبة لنطريق الماء المتردج على سطح الطريق خلال أسبوع واحد وبمستوى رطوبة (Moisture level) متساوي 30% ، أي أن قيمة m_l متساوية 0.8.

٥-٢-٥-٦ موثوقية تصميم الرصبة المرنة:

يرمز لها بالرمز R أي (Reliability) وهي التي تحدد مستويات التسنان لمقاطع الطريق المصممة لبقتها على قيد الحياة خلال الفترة التصميمية والجدول التالي يوضح مستويات الموثوقية لأنواع مختلفة من الطرق:
جدول (٢٦-٦) مدي الموثوقية في تصميم الرصبة المرنة ببعض التصنيف الوظيفي للطريق:

جدول (٢٦-٦)

| 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 شريانى وبالتالي فان مستوى الموثوقية مساوى 99.

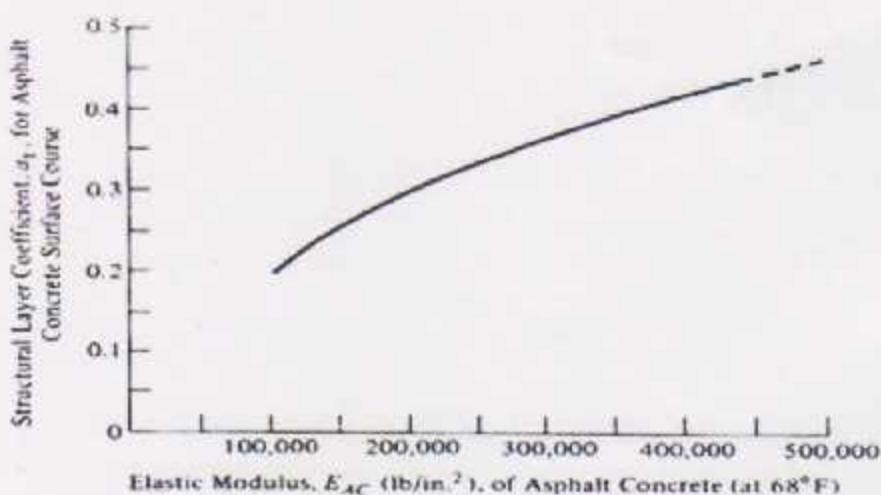
والجدول التالي يوضح الانحراف المعياري (ZR) في قيم الموثوقية لتصميم الرصبة المرنة:

جدول (٢٧-٦) قيم ZR بالرجوع لمقدار الموثوقية:**جدول (٢٧-٦)**

| Reliability (R%) | standard deviation (ZR) | normal |
|------------------|-------------------------|--------|
| 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 | |

وبأخذ مقدار الثقة 99% ، فإن قيمة (ZR) تساوي -2.327

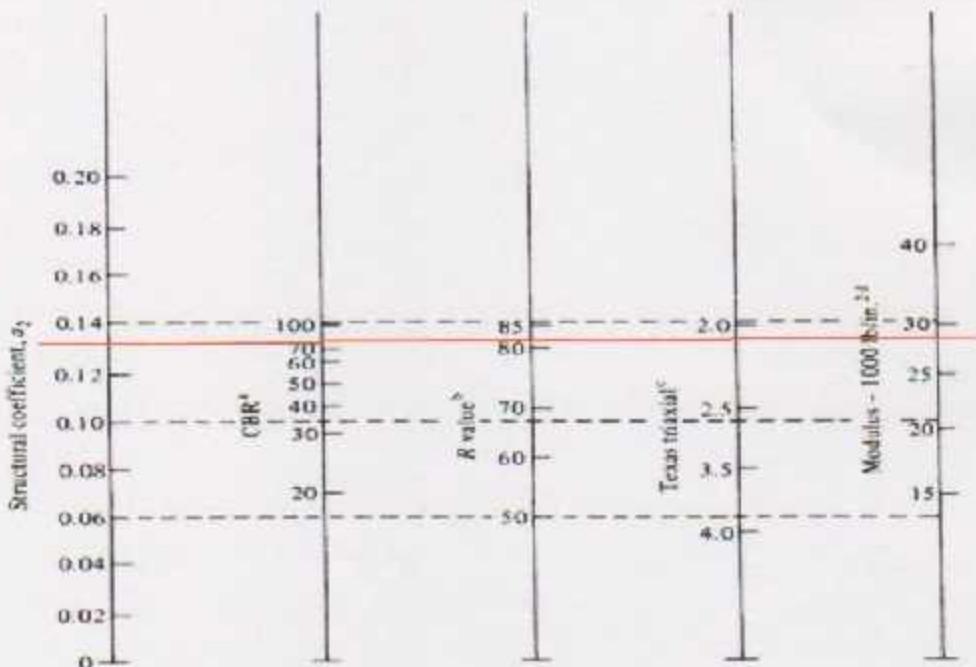
والأشكل التالية تبين معامل طبقة (Base) وطبقة الإسفلت (asphalt)



الشكل (٤-٦) منحنى معامل طبقة الإسفلت السطحية (a1)

حيث أن قيمة Elastic modules عند درجة حرارة 20 درجة سلسيلوس أو 68 فهرنهايت تساوي 0.46 (a1) وبالنالي من الشكل السابق تبلغ قيمة (a1) 500000 lb/in²

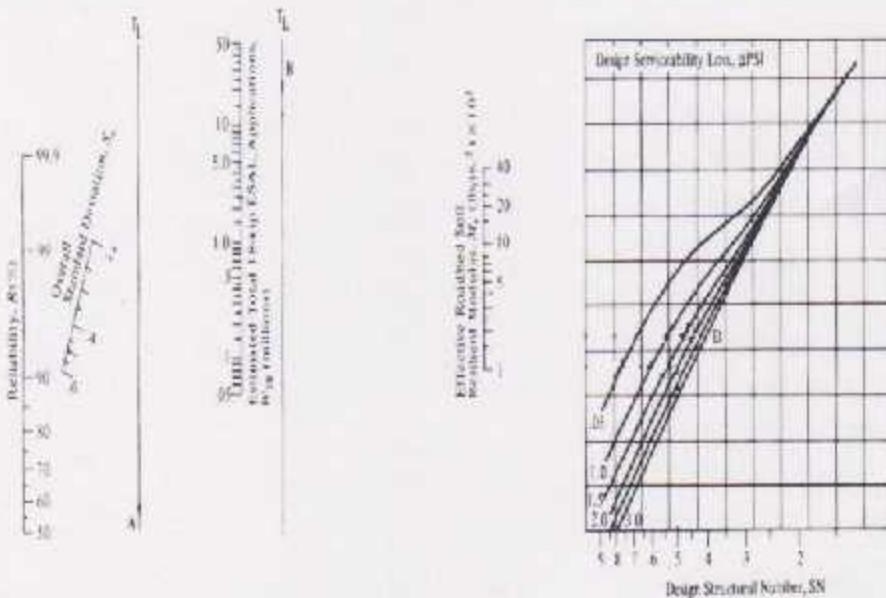
والشكل التالي يبين معامل طبقة (Base) الذي يستوجب معرفة قيمة (CBR)، حيث أن هذه القيمة بعد إجراء التجربة كانت 100 ، ولكن سوف يتم التصميم في أسوأ الظروف في الموقع أي عند قيمة CBR متساوية 80.



الشكل (٤-٦) a2 معامل طبقة (Base)

و بما أن قيمة (CBR) متساوية 80، فإن قيمة a2 من الشكل السابق تكون متساوية 133.

✓ يتم إيجاد الرقم الإنشائي لطبقة (asphalt) وطبقة (Base) عن طريق الشكل التالي:



الشكل (١٦-١) منحنى لإيجاد الرقم الإنشائي SN لطبقات الرصبة المرنّة.

✓ يتم العمل على الشكل السابق عن طريق تقييم مقدار الموثوقية (R) المساوي 99%， ثم تم مد خط مستقيم يصل بين مدى الثقة وقمة الانحراف المعياري المساوي 0.5 ليقطع الخط T في النقطة (A)، ثم يتم مد خط من النقطة (A) ليقطع النقطة (B) عند قيمة ESAL المحسوبة سابقاً والمساوي (0.628384×10^6) ثم نمد خط من B ليقطع منحنى SN ويمر في قيمة Mr لطبقات والتي تم الحصول عليها من قيم CBR من الجدول (21-6)، ثم يتم مد خط مستقيم ليقطع منحنى (2) وهو عبارة عن قيمة ΔPSI المحسوبة سابقاً، ثم يتم قراءة قيمة (SN).

: إيجاد (SN) لطبقة (Base) ✓

$$99 = R$$

$$.5 = S_0$$

$$0.628384 \times 10^6 = ESAL$$

ومن الجدول رقم (21-6) يتم إيجاد قيمة Mr حيث أن :

$$CBR \text{ at}(70) = 27000$$

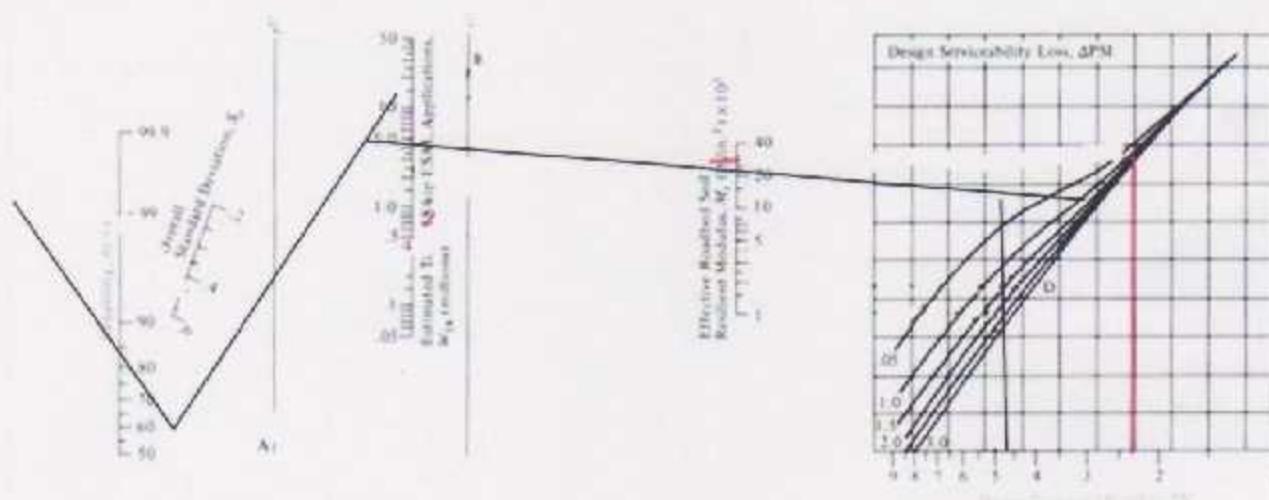
$$CBR \text{ at}(80) = ?$$

$$CBR \text{ at}(100) = 30000$$

يتم إيجاد قيمة Mr عن طريق عمل (Interpolation) كما يلى:

$$= \frac{80-70}{100-70} \frac{100-70}{x-27000000-27000}$$

وبالتالي فإن قيمة Mr الناتجة لطبقة (Base) تساوى 28000 Psi، ومن الشكل التالي يتم تحديد (SN1):



الشكل (١٧-٦) منحنى لإيجاد الرقم الإنشائي SN1

من الشكل السابق يتضح أن قيمة SN1 تساوي 2.83

✓ بعد إجراء تجربة (CBR) لطبقة (Sub grade) ، فإن قيمة CBR الناتجة لهذه الطبقة كانت متساوية (5.3) وهذه القيمة تدل على أن طبقة (Sub grade) طبقة ضعيفة جداً، وبالتالي يتم استبدال هذه الطبقة بطبقة (Rock fill) بقيمة (CBR) متساوية 40.

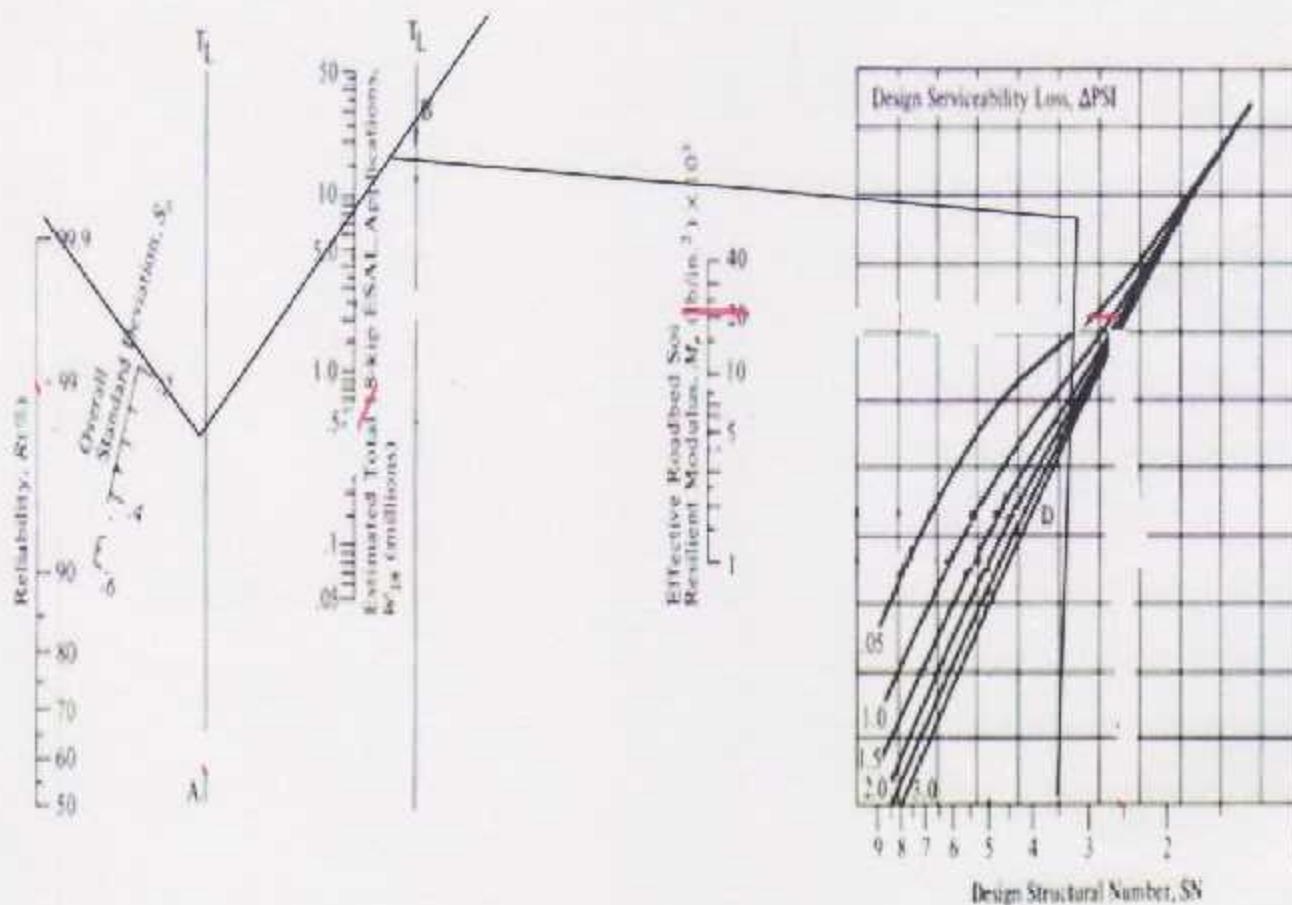
والشكل التالي يوضح قيمة (SN2) :

$$99 = R$$

$$.5 = S_0$$

$$0.628384 \times 10^6 = ESAL$$

$$21000 \text{ Psi} = CBR \text{ من الجدول رقم (21-6)}$$



الشكل (١٨-٦) منحنى إيجاد قيمة (SN2)

من الشكل السابق يتضح أن قيمة SN_2 تساوي 2.31

$$D_1 = S N_1 / a_1$$

$$D_1 = \rightarrow 5.02 \text{ in} \frac{2.31}{0.45}$$

$$D1 = 5 \text{ in} \rightarrow 4 * 2.54 = 12.7$$

$$D_1 = 7 \text{ cm}$$

$$SN1 = a1^*D1$$

SN1=0.46*5 → 2.3 im

$$SN_2 = SN_1 + a_2 \ln D_2 \quad \dots \quad 6.5$$

$$D2 = \frac{SN2 - SN1}{e^{2m}}$$

=5.075in

$$\rightarrow \frac{2.86 - 2.31}{0.133 \pm 0.0}$$

D2= 5 in

$$D2=5*2.54=12.7$$

$$D2=15\text{cm}$$

$$SN2=(a2*m*D2)+ SN1$$

$$SN2=(0.133*0.8*15)+(2.31)$$

$$SN2=3.91 \text{ in}$$

والجدول التالي يبين سمكك طبقات الرصف:

جدول (٢٨-٦) سمكك طبقات الطريق

جدول (٢٨-٦)

| السمك (سم) | اسم الطبقة |
|------------|-------------|
| 7 | Asphalt |
| 15 | Base course |

الفصل السابع

كميات الحفر و الردم وطبقات الرصف

١-٧ جداول كميات الحفر و الردم والصافي للمسار

٢-٧ حسابات كميات الحفر و الردم النهائية للمشروع

٣-٧ حساب كميات الإسفلت وطبقة الأسام (Base Course) للمشروع

كميات الحفر والردم

١-٧ جداول كميات الحفر والردم والصافي للمسار

Alignment: Alignment - 1

Start Sta: 0+00.000

End Sta: 2009.452

| Station | Cut Area (Sq.M.) | Fill Area (Sq.M.) | Cum. Cut Vol. (Cu.M.) | Cum. Fill Vol. (Cu.M.) | Cum. Net Vol. (Cu.M.) |
|---------|------------------|-------------------|-----------------------|------------------------|-----------------------|
| 0 | 2.695 | 0.003 | 0 | 0 | 0 |
| 20 | 0.923 | 0.749 | 36.181 | 7.513 | 28.668 |
| 40 | 3.154 | 0 | 76.95 | 14.998 | 61.952 |
| 60 | 4.339 | 0 | 151.876 | 14.998 | 136.878 |
| 80 | 3.743 | 0 | 232.691 | 14.998 | 217.693 |
| 91.096 | 1.817 | 0.133 | 263.534 | 15.737 | 247.797 |
| 100 | 1.587 | 0.466 | 279.129 | 18.363 | 260.766 |
| 120 | 1.311 | 0.539 | 308.986 | 28.279 | 280.708 |
| 137.484 | 1.168 | 0.336 | 331.325 | 35.847 | 295.478 |
| 140 | 1.18 | 0.338 | 334.279 | 36.695 | 297.585 |
| 160 | 0.833 | 1 | 355.038 | 49.896 | 305.141 |
| 180 | 0.72 | 2.354 | 371.079 | 83.002 | 288.077 |
| 183.873 | 1.008 | 1.842 | 374.538 | 91.019 | 283.518 |
| 200 | 2.372 | 0.3 | 401.797 | 108.294 | 293.503 |
| 212.295 | 3.675 | 0.016 | 438.97 | 110.236 | 328.735 |
| 220 | 3.632 | 0.121 | 466.75 | 110.768 | 355.982 |
| 240 | 2.823 | 0.375 | 530.371 | 115.783 | 414.588 |
| 260 | 3.774 | 0 | 595.454 | 119.579 | 475.875 |
| 275.593 | 2.883 | 0.06 | 646.677 | 120.054 | 526.623 |
| 280 | 2.629 | 0.137 | 658.824 | 120.487 | 538.337 |
| 300 | 2.361 | 0.244 | 707.987 | 124.339 | 583.648 |
| 320 | 3.085 | 0.004 | 761.683 | 126.844 | 634.839 |
| 338.891 | 5.251 | 0 | 839.667 | 126.883 | 712.784 |
| 340 | 5.423 | 0 | 845.588 | 126.883 | 718.704 |
| 360 | 6.646 | 0 | 966.275 | 126.883 | 839.392 |
| 380 | 5.618 | 0.012 | 1,088.92 | 127.003 | 961.915 |
| 400 | 3.795 | 0.214 | 1,183.05 | 129.267 | 1,053.78 |
| 420 | 3.065 | 0.512 | 1,251.65 | 136.532 | 1,115.12 |
| 440 | 4.089 | 0.064 | 1,323.20 | 142.294 | 1,180.91 |
| 460 | 5.503 | 0.002 | 1,419.13 | 142.955 | 1,276.18 |

| | | | | | |
|----------|-------|-------|----------|---------|----------|
| 480 | 5.549 | 0.001 | 1,529.65 | 142.981 | 1,386.67 |
| 500 | 4.204 | 0.001 | 1,627.18 | 143.003 | 1,484.18 |
| 520 | 3.357 | 0.112 | 1,702.79 | 144.135 | 1,558.65 |
| 535.404 | 2.894 | 0.289 | 1,750.93 | 147.225 | 1,603.71 |
| 540 | 2.78 | 0.356 | 1,763.97 | 148.707 | 1,615.27 |
| 560 | 2.581 | 0.233 | 1,817.07 | 154.638 | 1,662.44 |
| 580 | 4.354 | 0.001 | 1,885.92 | 156.999 | 1,728.92 |
| 583.106 | 4.245 | 0 | 1,899.28 | 157.001 | 1,742.28 |
| 600 | 2.243 | 0.291 | 1,953.70 | 159.472 | 1,794.23 |
| 620 | 1.825 | 0.452 | 1,993.98 | 166.942 | 1,827.04 |
| 630.809 | 1.803 | 0.254 | 2,013.40 | 170.779 | 1,842.62 |
| 640 | 1.996 | 0.087 | 2,030.86 | 172.348 | 1,858.51 |
| 660 | 2.83 | 0.003 | 2,079.12 | 173.244 | 1,905.88 |
| 680 | 3.413 | 0 | 2,141.55 | 173.269 | 1,968.28 |
| 694.198 | 3.913 | 0 | 2,193.56 | 173.269 | 2,020.29 |
| 700 | 4.127 | 0 | 2,216.88 | 173.269 | 2,043.61 |
| 720 | 4.891 | 0 | 2,307.06 | 173.269 | 2,133.79 |
| 740 | 4.743 | 0 | 2,403.41 | 173.269 | 2,230.14 |
| 760 | 1.469 | 0.371 | 2,465.52 | 176.98 | 2,288.54 |
| 780 | 0.452 | 1.374 | 2,484.73 | 194.432 | 2,290.30 |
| 800 | 0.303 | 1.545 | 2,492.27 | 223.621 | 2,268.65 |
| 820 | 0.479 | 0.906 | 2,500.09 | 248.128 | 2,251.96 |
| 840 | 2.082 | 0.045 | 2,525.70 | 257.638 | 2,268.06 |
| 851.042 | 3.408 | 0 | 2,556.01 | 257.887 | 2,298.13 |
| 860 | 4.251 | 0 | 2,590.31 | 257.887 | 2,332.43 |
| 880 | 4.904 | 0 | 2,681.86 | 257.887 | 2,423.98 |
| 900 | 4.425 | 0 | 2,775.15 | 257.887 | 2,517.27 |
| 920 | 2.441 | 0.015 | 2,843.80 | 258.036 | 2,585.77 |
| 940 | 0 | 1.678 | 2,868.21 | 274.987 | 2,593.24 |
| 960 | 0 | 6.303 | 2,868.21 | 354.775 | 2,513.44 |
| 980 | 0 | 4.927 | 2,868.21 | 467.071 | 2,401.14 |
| 1000 | 0.536 | 1.135 | 2,873.58 | 527.695 | 2,345.88 |
| 1007.887 | 1.016 | 0.347 | 2,879.70 | 533.54 | 2,346.16 |
| 1020 | 2.273 | 0.012 | 2,899.82 | 535.713 | 2,363.91 |
| 1035.516 | 2.135 | 0.066 | 2,933.81 | 536.315 | 2,397.50 |
| 1040 | 2.022 | 0.11 | 2,942.88 | 536.714 | 2,406.17 |
| 1060 | 1.823 | 0.212 | 2,980.27 | 539.984 | 2,440.29 |
| 1080 | 2.091 | 0.036 | 3,018.36 | 542.499 | 2,475.86 |
| 1093.632 | 3.066 | 0 | 3,052.83 | 542.745 | 2,510.08 |
| 1100 | 3.568 | 0 | 3,073.65 | 542.745 | 2,530.90 |
| 1120 | 5.702 | 0 | 3,165.39 | 542.745 | 2,622.65 |

| | | | | | |
|----------|-------|-------|----------|---------|----------|
| 1140 | 7.124 | 0 | 3,292.79 | 542.745 | 2,750.05 |
| 1151.749 | 6.898 | 0 | 3,374.75 | 542.745 | 2,832.00 |
| 1159.28 | 6.707 | 0 | 3,425.98 | 542.745 | 2,883.24 |
| 1160 | 6.686 | 0 | 3,430.80 | 542.745 | 2,888.06 |
| 1180 | 5.37 | 0 | 3,552.14 | 542.745 | 3,009.40 |
| 1200 | 1.794 | 0.055 | 3,624.63 | 543.29 | 3,081.34 |
| 1203.236 | 1.402 | 0.352 | 3,629.80 | 543.949 | 3,085.85 |
| 1220 | 2.848 | 0 | 3,665.42 | 546.901 | 3,118.52 |
| 1240 | 3.869 | 0 | 3,732.59 | 546.901 | 3,185.69 |
| 1260 | 2.111 | 0.037 | 3,792.38 | 547.273 | 3,245.11 |
| 1280 | 0 | 1.751 | 3,813.49 | 565.155 | 3,248.33 |
| 1300 | 0.899 | 0.09 | 3,822.48 | 583.565 | 3,238.92 |
| 1320 | 0.649 | 1.452 | 3,837.96 | 598.979 | 3,238.98 |
| 1340 | 0 | 3.162 | 3,844.45 | 645.116 | 3,199.34 |
| 1360 | 0 | 5.09 | 3,844.45 | 727.838 | 3,116.81 |
| 1380 | 0 | 3.104 | 3,844.45 | 809.575 | 3,034.88 |
| 1400 | 0.462 | 0.972 | 3,849.08 | 850.336 | 2,998.74 |
| 1420 | 1.356 | 0.456 | 3,867.26 | 864.619 | 3,002.64 |
| 1429.18 | 1.281 | 0.57 | 3,879.36 | 869.329 | 3,010.03 |
| 1440 | 1.192 | 0.588 | 3,892.33 | 875.682 | 3,016.65 |
| 1443.863 | 1.279 | 0.444 | 3,896.96 | 877.704 | 3,019.25 |
| 1458.547 | 2.236 | 0.031 | 3,922.22 | 881.238 | 3,040.98 |
| 1460 | 2.369 | 0.022 | 3,925.56 | 881.276 | 3,044.29 |
| 1480 | 4.265 | 0 | 3,991.90 | 881.497 | 3,110.40 |
| 1500 | 6.123 | 0 | 4,095.78 | 881.497 | 3,214.29 |
| 1520 | 7.539 | 0 | 4,232.40 | 881.497 | 3,350.91 |
| 1540 | 7.396 | 0 | 4,381.76 | 881.497 | 3,500.26 |
| 1560 | 7.181 | 0 | 4,527.53 | 881.497 | 3,646.03 |
| 1580 | 6.92 | 0 | 4,668.54 | 881.497 | 3,787.04 |
| 1600 | 5.857 | 0 | 4,796.31 | 881.497 | 3,914.81 |
| 1620 | 4.004 | 0 | 4,894.92 | 881.497 | 4,013.42 |
| 1640 | 2.837 | 0.001 | 4,963.33 | 881.509 | 4,081.82 |
| 1660 | 2.807 | 0.002 | 5,019.76 | 881.539 | 4,138.22 |
| 1680 | 1.756 | 0.142 | 5,065.38 | 882.98 | 4,182.40 |
| 1700 | 1.167 | 0.77 | 5,094.62 | 892.106 | 4,202.51 |
| 1720 | 0.964 | 1.051 | 5,115.93 | 910.32 | 4,205.61 |
| 1740 | 0.797 | 1.335 | 5,133.55 | 934.183 | 4,199.37 |
| 1760 | 2.095 | 0.178 | 5,162.48 | 949.317 | 4,213.16 |
| 1776.135 | 3.704 | 0 | 5,208.32 | 950.782 | 4,257.53 |
| 1780 | 3.975 | 0 | 5,222.92 | 950.782 | 4,272.14 |
| 1792.563 | 4.627 | 0 | 5,276.22 | 950.782 | 4,325.44 |

| | | | | | |
|----------|-------|-------|----------|----------|----------|
| 1800 | 4.8 | 0 | 5,311.28 | 950.782 | 4,360.50 |
| 1820 | 3.998 | 0 | 5,399.26 | 950.782 | 4,448.48 |
| 1840 | 2.188 | 0.031 | 5,461.13 | 951.095 | 4,510.03 |
| 1860 | 1.504 | 0.352 | 5,498.05 | 954.93 | 4,543.12 |
| 1880 | 1.075 | 0.158 | 5,529.84 | 960.028 | 4,569.81 |
| 1900 | 2.569 | 0.012 | 5,572.29 | 961.721 | 4,610.57 |
| 1920 | 1.256 | 0.619 | 5,610.54 | 968.027 | 4,642.51 |
| 1940 | 1.033 | 0.891 | 5,633.43 | 983.13 | 4,650.30 |
| 1960 | 1.34 | 0.452 | 5,657.16 | 996.566 | 4,660.59 |
| 1980 | 2.162 | 0.037 | 5,692.17 | 1,001.46 | 4,690.71 |
| 2000 | 2.344 | 0.012 | 5,737.22 | 1,001.95 | 4,735.27 |
| 2009.452 | 2.384 | 0.003 | 5,759.57 | 1,002.02 | 4,757.54 |

(١-٧)

٢.٧ حسابات كميات الحفر والردم النهائية للمشروع

$$\text{الحجم الكلي للحفر} = 1.1 * 5759.57 \quad (\text{حيث } 1.1 \text{ معامل الانفصال للتربة})$$

$$= 6335.627 \text{ متر مكعب}$$

$$\text{الحجم الكلي للردم} = 1.1 * 1002.02$$

$$= 1102.222 \text{ متر مكعب}$$

٣.٧ حساب كميات الأسفلت وطبقة الأساس (Base Course) للمشروع

يبلغ طول الطريق حوالي ٢٠١٠ م وكمات حساب سلك الأسفلت ٧ سم، وكتافة طبقة الأسفلت ٢.٦٢ غم / سم٣ حيث سيتم حساب تكلفة طبقة الأسفلت على طول الطريق، حيث تحسب مساحة المسارب المراد تعيينها كما يلي :

$$\text{مساحة المسارب} = \text{طول الطريق} * \text{عرض المسارب} (\text{مسربين})$$

$$\text{مساحة المسارب} = 2010 * (1.5 + 1.5 + 3.6 + 3.6)$$

$$= 20502 \text{ متر مربع}$$

بعد معرفة مساحة المسارين سوف يتم حساب حجم الإسفلت كما يلى:

$$\text{حجم الإسفلت} = \text{مساحة المسارب} \times \text{سمك طبقة الإسفلت}$$

$$= 200.2 \text{ م}^2 \times 0.7 = 14251.4 \text{ متر مكعب}$$

أما حجم طبقة الأساس، فكما هو موضح في الفصل السادس وجدنا أن سماكة طبقة الأساس المناسب ٢٠ سم

أذان:

$$\text{مساحة مسطح طبقة الأساس} = 2010 \times (2+1.5+1.5+3.6+2.3)$$

$$= 24522 \text{ م}^2$$

حساب حجم طبقة الأساس كما يلى:

$$\text{حجم طبقة الأساس} = \text{مساحة المسارب} \times \text{سمك طبقة الأساس}$$

$$= 24522 \text{ م}^2 \times 0.15 = 3678 \text{ م}^3$$

الفصل الثامن

شبكات الصرف الصحي و المياه الامطار

- ١-٨ مقدمة.
- ٢-٨ طرق الصرف الصحي.
- ٣-٨ أنظمة الصرف الصحي.
- ٤-٨ مكونات شبكة تصريف مياه الصرف الصحي.
- ٥-٨ الدراسات الأولية لشبكة الصوف الصحي
- ٦-٨ التخطيط الأولي للشبكة .
- ٧-٨ تخطيط القطاع الجانبي .
- ٨-٨ تصميم الشبكة.
- ٩-٨ معدلات تدفق المخلفات المائية.
- ١٠-٨ طريقة تنفيذ خط مواسير الصرف

شبكات الصرف الصحي والمياه

١-٨ مقدمة:

تعنى شبكة الصرف الصحي بتصرف المخلفات السائلة من المباني والمصانع إلى محطات المعالجة أو أماكن التصرف وتتمثل مصادر المخلفات السائلة فيما يلي:

- المخلفات السائلة المنزلية: ويطلق عليها مياه المجاري وهي المياه المستعملة في الوحدات السكنية أو المباني العامة.
- المخلفات السائلة الصناعية: وهي المخلفات الناتجة من استعمال المياه في عمليات التصنيع المختلفة، وقد تحتوي هذه المخلفات على مواد سامة أو ضارة لذلك يتم ربط المصانع بشبكة التصرف بعد تحقيق شروط معينة.
- مياه الرشح: وهي المياه التي تتسرب إلى أنابيب التصرف أو غرف التفتيش وتعتمد كمية مياه الرشح أو التسرب على الخصائص الفيزيائية للترابة من حيث نفاياتها وحجم حبيباتها والرسوب الأرضية والاختلاف فصول السنة ويتم قياس معدل التسرب عن طريق أجهزة خاصة تتناسب مع الماء والترابة، إلا أن تحليل المنتجات المائية (Hydrographic) هي الأكثر استخداماً لقربها من الظروف الحقيقة.
- مياه الأمطار: في بعض الحالات يتم فصل مياه الأمطار عن المخلفات الأخرى.

نظراً لأهمية هذا الموضوع في تحقيق الراحة والسلامة للمواطن فإنه تم التطرق إليه بجميع تفاصيله من حيث أنواع الشبكات ومكونات الشبكة ولوازمها والعوامل التي تتحكم في التصميم وغيرها من الأمور.

٢-٨ طرق الصرف الصحي^(١):

- ✓ طريقة الصرف المشترك: وفيها يتم انتقال مياه الأمطار ومياه الصرف الصحي في إنبوب واحد ويتم اتباعها في حالة توفر الظروف التالية:
 - ✓ إذا كانت مياه المجاري شديدة الترکيز، فتقوم مياه الأمطار بتنظيف المجاري.
 - ✓ إذا كانت المنطقة عالية الحرارة، فتقوم مياه الأمطار بتحقيق عملية تحلل مياه المجاري حيث أن مياه المجاري تعمل على زيادة سرعة الجريان وبالتالي فإن هذا يعني تحمل المخلفات السائلة قبل وصولها إلى محطة الرفع. (2)
 - ✓ إذا كان سقوط الأمطار نادراً ويخشى أن تبقى شبكة صرف مياه الأمطار خالية دون استعمال معظم أيام العام.
 - ✓ لمياه الأمطار مما يشجع على إدماجها جميراً مع بعضها طالما أن كمية المخلفات المنزلية والصناعية صغيرة ولا تؤثر في حجم وتكلف إنشاء شبكة مواسير صرف المياه.
- ✓ إذا ظهر أن كل من المخلفات المنزلية والصناعية وكذلك مياه الأمطار لا بد من رفعها بالمضخات إلى نفس المكان في هذه الحالة لا يوجد داعي لفصل نوعي المخلفات عن بعضها.

(١) (٢) (مراجع رقم ١)

في الشوارع والطرق المزدحمة بالخدمات العامة الأخرى كمواسير المياه وأسلاك الكهرباء والتليفونات وغاز مما يصعب وضع ماسورةين صرف كل منها لغرض خاص ولذا تستعمل في هذه الحالة ماسورة واحدة لصرف المخلفات السائلة بمختلف أنواعها.

- طريقة الصرف المنفصل: وهي التي يستخدم فيها أنابيب المياه الملوثة الذي ينقل المياه إلى معامل المعالجة والثانية أنابيب مياه الأمطار وينقل مياه الأمطار إلى واد قريب أو إلى البحر وذلك لأن مياه الأمطار لا تحتاج إلى معالجة ويتم استعمال هذه الطريقة في الظروف التالية:

- ✓ إذا كان هناك نظام موجود سلبياً فينشأ نظام خاص بالغرض الجديد.
- ✓ إذا كانت تكاليف علاج المخلفات السائلة مرتفعة إذا يحسن في هذه الحالة فصل مياه الأمطار عن المخلفات الأخرى مع التخلص منها بدون معالجة وذلك اقتصادياً في تكاليف المعالجة.
- ✓ إذا كانت المدينة محاطة لمجسم مائي مثل نهر أو بحيرة فتصرف مياه الأمطار إليه من طل قطاع على حده وبالتالي يتم توفير تكاليف رفع هذه الشبكة مع المخلفات السائلة الأخرى.

في منطقة دراستنا سوف نستخدم الطريقة الثانية وهي طريقة الصرف المنفصل وذلك لمرور الطريق بمنطقة زراعية ونريد استخدام مياه الأمطار لري الفرزوعات على جانبي الطريق ، وخط الصرف الصحي سيتم نقله عبر مواسير إلى أخفض منطقة للتخلص منه .



شكل (١٠-٨) شبكة الصرف الصحي المتصلة

٣-٨ أنظمة الصرف الصحي:

١-٣-٨ نظام التصريف باستخدام الجاذبية الأرضية (Gravity sewer system):

وتسير فيها المياه من المنطقة الأعلى ارتفاعاً إلى المنطقة الأقل ارتفاعاً أي من (العلوي إلى الباطن) حيث تكون فيها المواسير معلوقة بشكل جزئي وليس كلي ولا تحتاج إلى تقنيات حديثة لعملها وبالتالي تعتبر من أكثر الأنواع اقتصاداً وهذا النوع هو المستخدم في طريقنا.

٢-٣-٨ نظام يعتمد على الضغط (Pressure sewer system):

ويمكن اللجوء إلى هذا النوع من الأنظمة إذا اضطررنا إلى جعل المياه تسير من المنطقة الأقل ارتفاعاً إلى المنطقة الأعلى ارتفاعاً وتكون فيها المواسير معلوقة بشكل كلي وليس جزئي وهي مكلفة وتحتاج إلى تقنيات خاصة لهذا تتجنب استخدامها إلا في حالات الضرورة القصوى.

٤- مكونات شبكة تصريف مياه الصرف الصحي :

لتكون شبكة الصرف الصحي من المكونات الرئيسية التالية:

١ - أنابيب لجمع مياه الصرف يأقطع مختلفة تعتمد على الجاذبية الأرضية ويجب أن توفر المواصفات التالية في الأنابيب:

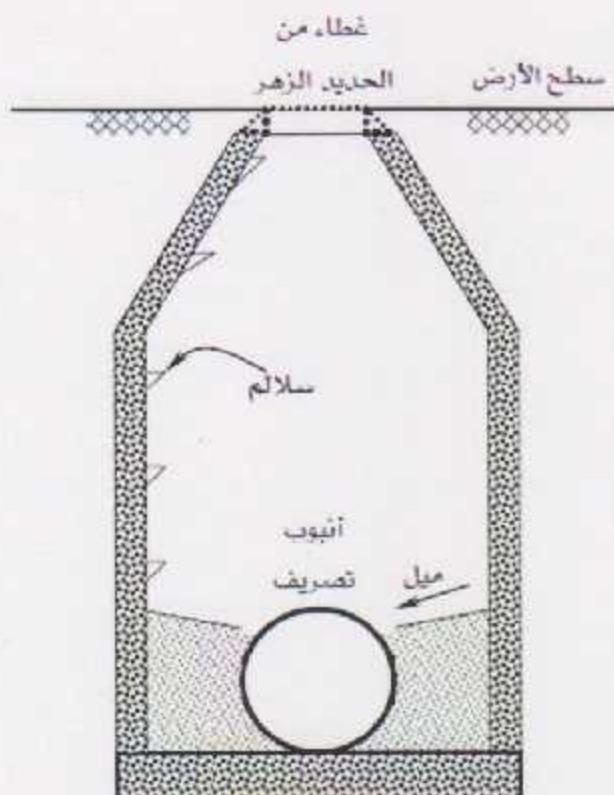
- ✓ أن تكون ملساء السطح الداخلي.
- ✓ أن تحمل الضغوط التي تقع عليها من الخارج دون أن تتعرض للكسر أو التلف.
- ✓ أن تكون مستقيمة خالية من الانحناء.
- ✓ أن تكون مصنوعة من مادة صماء ما يمكن لا ينفذ منها الماء أو الغازات.
- ✓ توفر المواسير بالأنماط والكميات المطلوبة.
- ✓ مقاومة المواسير للأحمال الخارجية.
- ✓ أن تكون أسعارها مناسبة.

٢ - المناهل (Manholes):

تعد المناهل من أهم ملحقات شبكة الصرف ، ويتم إنشاؤها حسب مواصفات محددة تسمح بأعمال النظافة والصيانة . وتصنع من الخرسانة المسلحة أو الخرسانة المسلحة أو الطوب وتأخذ المطابق الشكل الدائري أو المرربع ويكون خطانها على مستوى منسوب الشارع ويغطي بحديد الزهر الذي يكون ثقلاً وذلك حتى يتحمل حركة المرور عليه، والشكل (٢-٨) يبين مقطع لمطبق نموذجي.

اما قاع المطبق فيأخذ شكل القنة المبطنة عمقها يتناسب مع قطر الأنابيب ومنسوبها يتناسب مع منسوب قاع الأنابيب وتوضع المطابق على امتداد أنابيب الشبكة في الحالات التالية:

- ✓ تغير اتجاه الأنابيب.
- ✓ تغير ميل الأنابيب.
- ✓ تغير مناجي في المنسوب.
- ✓ تغير قطر الأنابيب.
- ✓ وجود المسافات المستقيمة الطويلة.
- ✓ مكان تقاطع الأنابيب.



شكل (٢-٨) مقطع لمطبق نموذجي.

٤-٨ الدراسات الأولية لشبكة لصرف الصحي :

قبل الشروع في أعمال تصميم شبكات الصرف الصحي يجب، لا بد من جمع البيانات والمعلومات التالية :

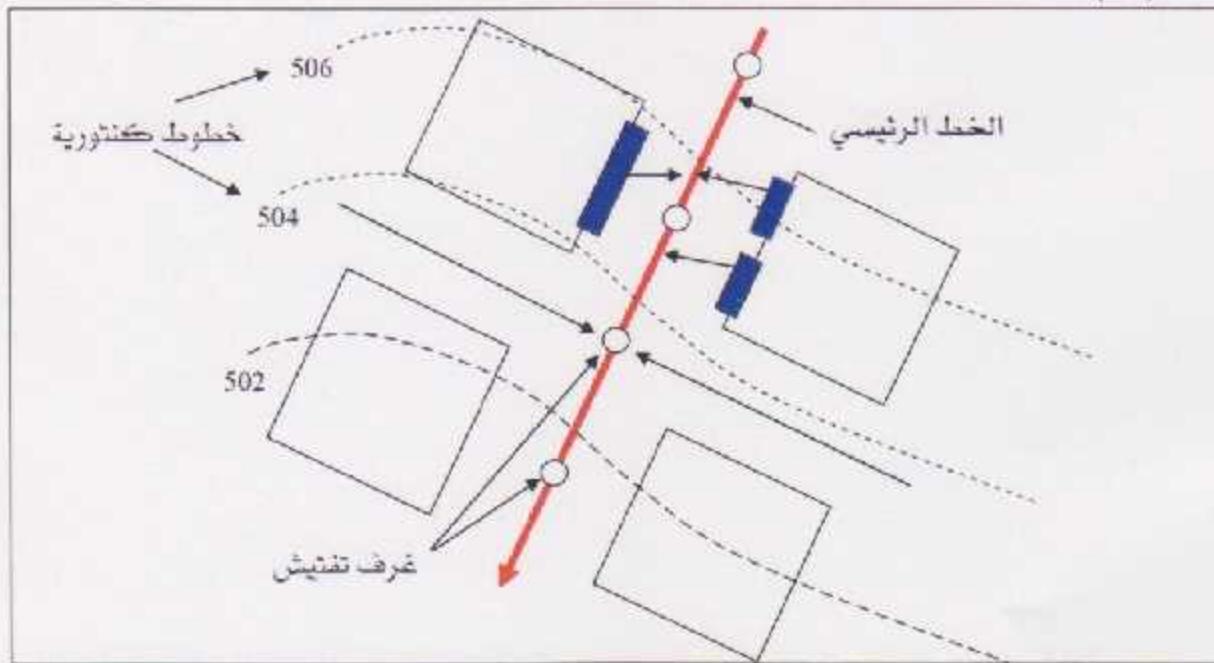
- الخرائط الجغرافية للمنطقة .
- خرائط كنترورية شاملة للمنطقة .
- خرائط تفصيلية للمنطقة توضح موقع المباني والشوارع .
- خرائط تفصيلية تشمل مواقع خطوط المياه والكهرباء والغاز ان وجدت والهاتف .
- الكثافة السكانية للمنطقة .
- معلومات عن الأماكن التجارية والصناعية بالمنطقة .

- البيانات الخاصة بمعدل استهلاك المياه بالمنطقة .
- قطاعات طولية تبين طبيعة التربة ومنسوب المياه الجوفية .

٦.٨ التخطيط الاولى للشبكة :

بناء على الدراسات الأولية فإنه يمكن تصور انساب تخطيط للشبكة بحيث يكون مسار الخطوط خالي من العوائق . ويتم رسم خطوط الشبكة على طول الشارع باسهم تبين اتجاه التدفق والتي تكون عادة باتجاه ميل الارض الطبيعية كما في

(الشكل ٣-٨)



شكل (٣-٨) خريطة كنترورية تبين تخطيط الشبكة

٧.٨ تخطيط القطاع الجانبي (The profile) :

يتم رسم القطاع الجانبي العمودي لكل خط من خطوط الشبكة بناء على البيانات المساحية التي تم رصدها في الميدان ، ويلزم أن يتراوح مقياس التخطيط الافقى بين $1:500$ إلى $1:1000$ حسب التفاصيل اللازم توسيعها . أما مقياس التخطيط الراسى فيمكن أن يأخذ $1:10$ اضعاف المقياس الافقى . ويجب أن بين التخطيط جميع المعلومات من مناسب سطح الارض و مواقع المناهل .

٨.٨ تصميم الشبكة :

يتوقف تصميم شبكة الصرف الصحي على الامور التالية :

١. استخدام مواسير ذات اقطار اكبر من 200 ملم في الخطوط الرئيسية .
٢. حساب معدلات التدفق للمخلفات السائلة بالمنطقة .
٣. اختيار القوانين الهيدروليكية المناسبة .
٤. تحديد سرعة التدفق و ميل الخطوط .
٥. اختيار نوع و حجم المواسير .
٦. بحث مراعاة الأسس التالية عند التصميم :

- ✓ Minimum pipe diameter = F 200 mm
- ✓ Minimum velocity $V_{min} = 0.6 \text{ m/sec}$
- ✓ Maximum velocity $V_{max} = 3.0 \text{ m/sec}$
- ✓ Minimum slope $S_{min} = 0.5\%$
- ✓ Maximum slope $S_{max} = 15.0\%$
- ✓ Maximum manhole spacing = 40 m
- ✓ Minimum depth of sewer pipe $d_{min} = 1.5 \text{ m}$
- ✓ Design depth of flow $h/D = 0.5$

٩-٨ معدلات تدفق المخلفات السائلة :

تختلف معدلات التدفق من منطقة لأخرى حسب اختلاف الكثافة السكانية ومعدلات الاستهلاك ونوعية واحجام المواسير ويتم حساب التدفق كما يلي :

$$\text{الكتافة السكانية} \times \text{مساحة المحمولة} \times \text{متوسط الاستهلاك اليومي} \times 1.75 = \quad (١٤)$$

$$\text{أقصى ت.دفق} = \text{متوسط التدفق} \times P \quad (١٥)$$

حيث :

$$2 \leq P \leq 6 \quad (\text{Peaking factor}) \quad P$$

١٠-٨ طريقة تنفيذ خط مواسير الصرف :

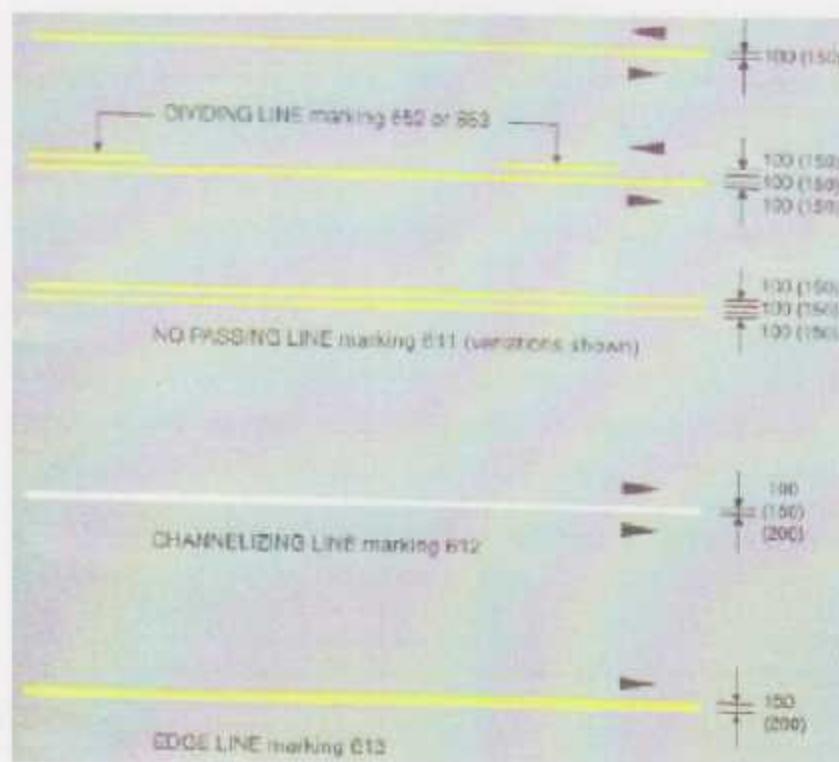
تلخص تنفيذ شبكة المجاري في الخطوات التالية:

- ✓ يتم تحديد محور المسورة.
- ✓ يحدد نصف عرض الخندق على كل من جانبي المحور.
- ✓ يتم الدخول في الحفر حتى العمق المطلوب ويكون هذا الحفر إما يدوياً أو آلياً.
- ✓ للتأكد من وصول الحفر إلى العمق المطلوب تستعمل لوحه اللحمة وقضيب أو شاحن اللحمة.
- ✓ تنزيل المواسير إلى القاع باستخدام خطاف وسلسل خاصة.
- ✓ بعد ذلك يتم لحامها ثم يجري للتأكد من سلامة المواسير واللحامات وذلك بضغط الماء في خط المواسير.

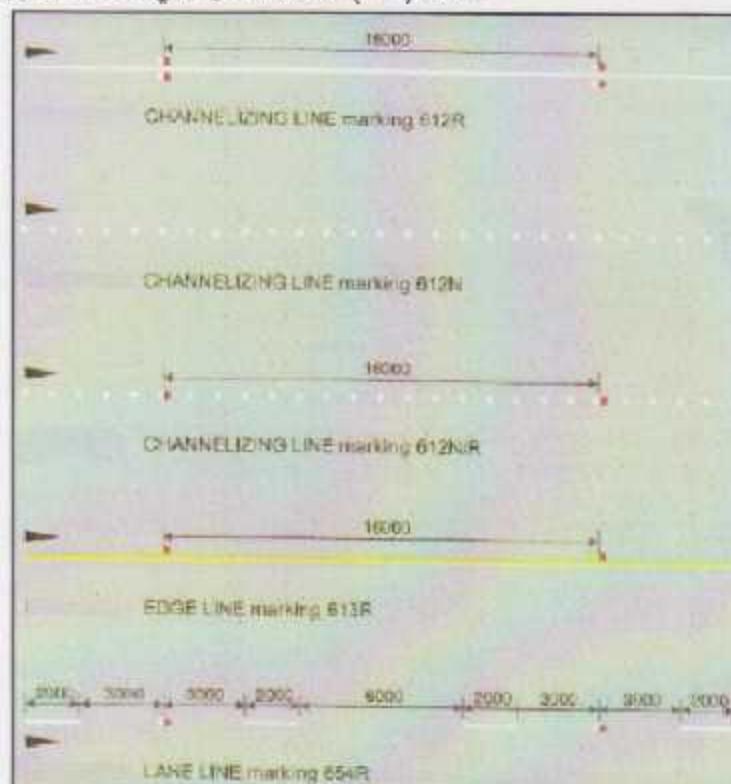
الفصل التاسع

علامات وإشارات المرور

- ١-٩ . المقدمة .
- ٢-٩ . أهداف علامات المرور :
- ٣-٩ . الشروط الواجب توفرها في العلامات :
- ٤-٩ . أنواع علامات المرور
- ٥-٩ . أنواع مواقف السيارات بجانب الطريق
- ٦-٩ . أنواع إشارات المرور على الطريق :
- ٧-٩ . إشارات التحذير :
- ٨-٩ . الإشارات التنظيمية :
- ٩-٩ . الإشارات الإرشادية :
- ١٠-٩ . إشارات العمل المؤقتة :
- ١١-٩ . مواصفات إشارات المرور على الطريق :
- ١٢-٩ . موقع الإشارة :



الشكل (١-٩) لأشكال الخطوط في علامات المرور



الشكل (٢-٩) لأشكال الخطوط في علامات المرور

(١) المراجع رقم ٣

المقدمة

١-٩ المقدمة

إن علامات المرور على الطريق عبارة عن خطوط متصلة أو متقطعة، مفردة أو مزدوجة، يمكن أن تحمل اللون الأبيض أو الأسود أو الأصفر، كما يمكن أن تكون أسماء أو كتابة كلمات ويمكن أن تكون على طرف الشارع أو في المنتصف.

و علم المرور علم واسع يشمل على عدة أمور أساسية ومهمة لضمان تصميم صحيح للطريق ومن هذه الأمور الاتجاهات والمسارب والتقاطعات والمسافات وإشارات الضوء والسايق العلامة والانعطاف والوقوف وغيرها من الأمور الرئيسية المهمة من أجل تنظيم حركة المرور على الطريق.

٢-٩ أهداف علامات المرور:

- ١- تحديد المسارب وتقسيمها.
- ٢- فصل السير الناشر عن القادم.
- ٣- منع التجاوز في المناطق الخطرة.
- ٤- منع الوقوف في المناطق التي لا يجوز فيها ذلك.
- ٥- تحديد أماكن عبور المشاة.
- ٦- تحديد أولوية المرور على التقاطعات.
- ٧- تحديد مواقف السيارات.
- ٨- تعين الاتجاهات بالأسهم لتحديد الأماكن التي يتوجه إليها السائق.
- ٩- تحديد جاتي الطريق.

٣-٩ الشروط الواجب توفرها في العلامات:

إن عملية وضع إشارات المرور ليست عملية عشوائية و إنما تتم تحت شرط يجب توفرها في العلامات كما يلي:

- ١- أن تكون صالحة للرؤية في الليل والنهار وفي كافة الظروف الطبيعية.
- ٢- أن تتوافق فيها الألوان، وأن تكون من مواد تumar طويلاً وتقاوم التزاحق.
- ٣- أن تكون تعليماتها سهلة لفهم ومرنة من مسافة كافية.

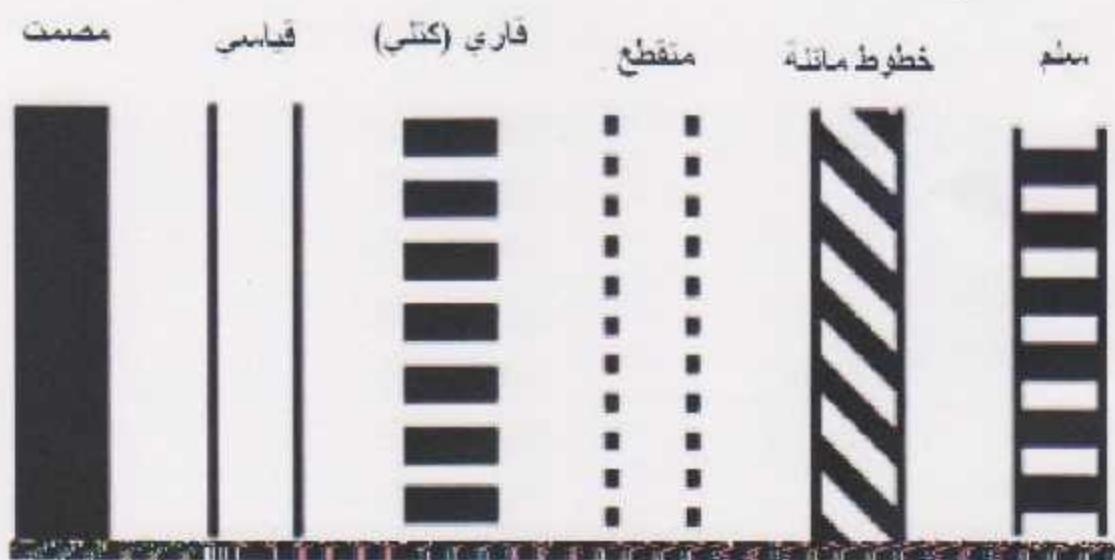
٤-٩ أنواع علامات المرور:

١- الخطوط:

تكون الخطوط بعرض (١٠ - ١٥) سم وهي متصلة أو متقطعة، أما المتقطعة فستعمل لتقسيم المسارب وفصل السير في الاتجاهين، أما المتصلة فستعمل لفصل السير ومنع التجاوز في إن واحد. توضع بعض الخطوط العريضة عند مرات المشاة كما توضع خطوط صفراء في المناطق التي يحظر على السيارات المرور فوقها، والأشكال التالية توضح أنواع الخطوط

أما الخطوط المستخدمة في رسم معررات المشاه على الطريق فهي مختلفة الأنواع و الشكل (٩-٣)

يوضح ذلك



(٢)

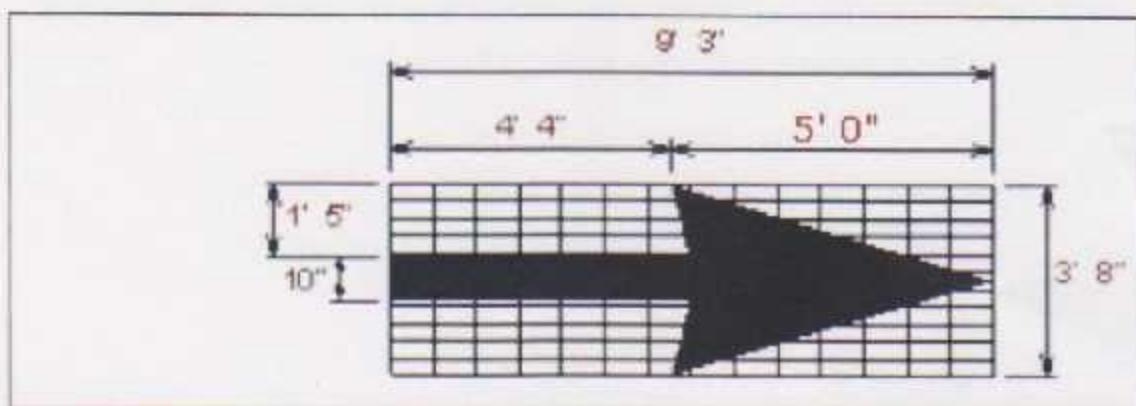
الشكل (٣-٩) خطوط مستخدمة في رسم خطوط معررات المشاه

٤- الكلمات:

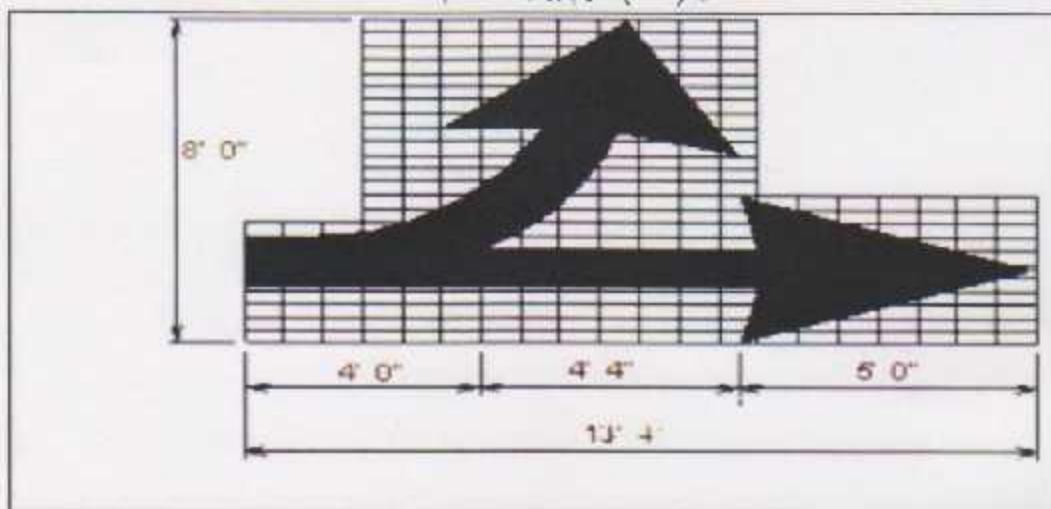
تكتب بعض الكلمات على سطح الطريق خاصة عند التقاطعات مثل كلمة قف أو اتجه يمينا، وغير ذلك، ويجب أن تكون الكلمات كبيرة ومناسبة لينسى قرأتها، ولا تزيد عن كلمة أو كلمتين، كما يجب أن تكون الأحرف مناسبة لموقع السائق.

٥- الأسهم:

تستعمل الأسهم إما بدلًا عن الكلمات لتحديد الاتجاهات أو مع الكلمات كفهم يتجه إلى اليمين مع كلمة إلى اليمين، والأشكال التالية توضح أشكال وأبعاد الأسهم.

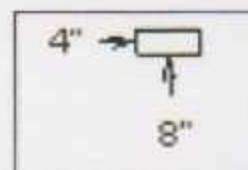


الشكل (٥-٩) سهم باتجاه الأمام



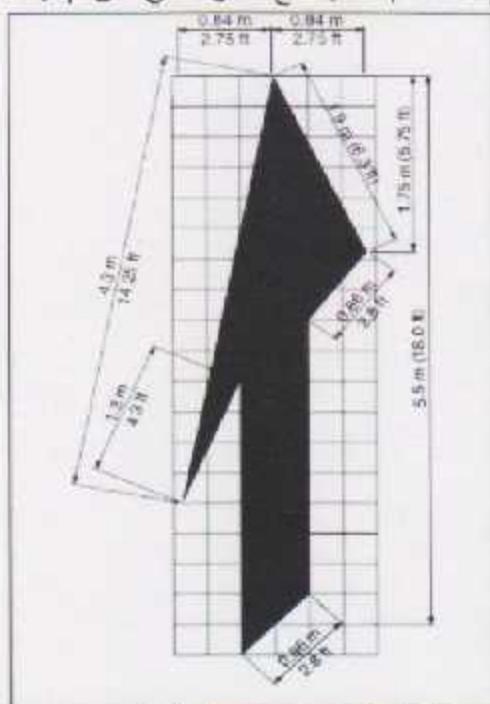
الشكل (٦-٩) سهم للأمام و البفين أو الأهاف و اليسار معاً (٣)

الشكل (٧-٩) يوضح أبعاد الخلية المكونة للوحات التي رسمت عليها الأسماء في الأشكال (٤-٩)، (٥-٩)، (٦-٩).

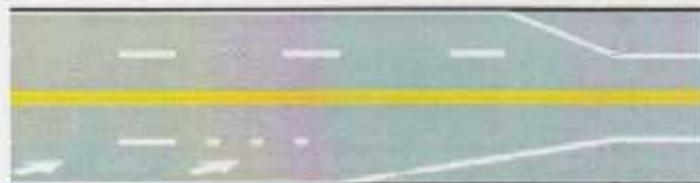


الشكل (٧-٩)

الشكل (٨-٩) يوضح السهم المستخدم عند انماط الهازات في نفس الاتجاه، كما يوضح ذلك الشكل (٩-٩).



الشكل (٨-٩) سهم انماط الهازات بنفس الاتجاه



الشكل (٩-٩) توضيح لسهم انماط الهازات بنفس الاتجاه

٤- اللون:

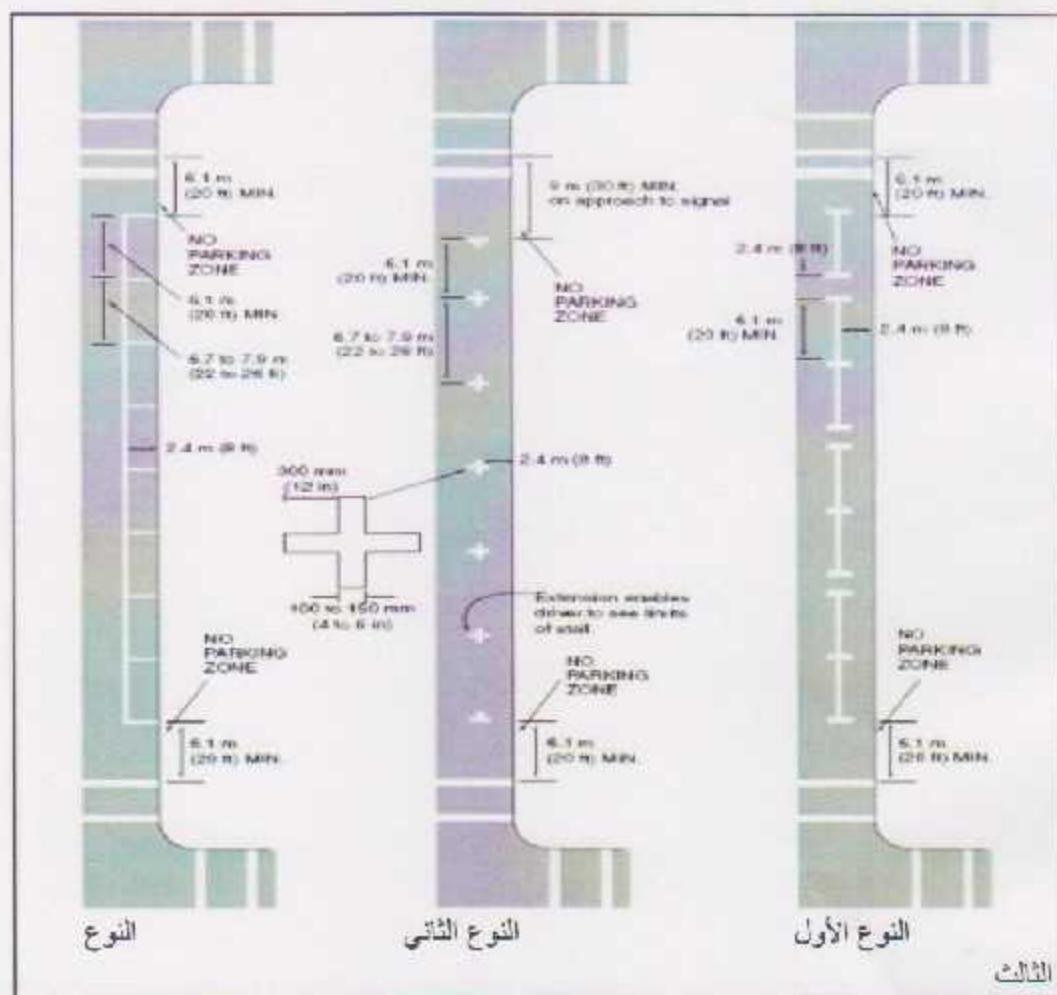
يستعمل اللون الأبيض في الخطوط التي تقسم المسارب ويستعمل اللون الأصفر لتحديد الجزر وموافق السيارات (إلا أنه يجب الاهتمام بتتوافق لون الخط مع أرضية الشارع، كما يوضح ذلك الشكل (٩-٩))

٥- المواد العاكسة:

تستعمل بعض المواد التي تساعد على انعكاس الضوء خاصة في أيام الضباب حيث يوضع مع الدهان بدورات زجاجية خاصة، وهذا ضروري في الليل لكي يبين حدود المسرب. إن استعمال أدوات عاكسة كعيون القطط أو غيرها عملية منفعة جداً وتعكس الضوء من مسافات طويلة.

٥-٥- أنواع موافق السيارات بجانب الطريق

يبين الشكل (١٠-٩) بعض أشكال الموقف المستخدمة بجانب الطريق لوقف السيارات عليها، حيث تم استخدام النوع الثالث في هذا المترىع



الشكل (١٠-٩) أنواع مواقف السيارات

(٤)

٦-٩ أنواع إشارات المرور على الطريق:

تقسم الإشارات إلى أربعة أنواع رئيسية ولكن نوع من هذه الأنواع شكل خاص معروف عليه حتى يسهل تفهمه من قبل السائق وهذه الأنواع هي:-

٦-٩-١ إشارات التحذير:

أولاً: الغرض من الإشارات التحذيرية:

تستخدم الإشارات التحذيرية للتبيه وتحذير السائق وكافة مستخدمي الطريق من أخطار أو أوضاع خطيرة قائمة أو محتملة على الطريق أو الشارع أو بجوارهما وذلك حتى لا يفاجأ بالخطر ويؤثر سلباً على تصرفه، وطالبت الإشارات التحذيرية بأخذ الحيطة والحذر من قبل السائق من أجل سلامته وسلامة من معه وكافة مستخدمي الطريق.

ثانياً: شكل وألوان الإشارات التحذيرية:

بوجه عام تكون جميع الإشارات التحذيرية ذات شكل مثبت . وتكون الأرضية (خلفية الإشارة) باللون الأبيض والرموز أو الرسوم باللون الأسود على وجه الإشارة وإطار باللون الأحمر، وتبين الأشكال (٤-١١) هذه الإشارات.





الشكل (١١-٩) إشارات تحذيرية (٥)

(٢) المرجع رقم

٤-٦-٩ الإشارات التنظيمية

أولاً : الفرض من الإشارات التنظيمية :

تستخدم الإشارات التنظيمية لتعريف السائق وكافة مستخدمي الطريق بالأنظمة المرورية والتقييد والمحظورات المختلفة الواجب التقيد بها أثناء القيادة أو استخدام الطريق . وهذه الإشارات توضح أنظمة المرور وقوانينه ويتعارض من يخالفها للمخالفة والعقوب . كما أن هناك عدة أنواع وأصناف الإشارات التنظيمية حسب التالي :

- مجموعة إشارات حرم الطريق وتتضمن الآتي :
- علامة (قف) .
- علامة (أعط الأفضلية) .
- مجموعة إشارات السرعة .
- مجموعة إشارات السير وممنوعات السير .
- مجموعة إشارات الانتظار .
- مجموعة إشارات الإجبارية .

ثانياً : شكل وأنواع الإشارات التنظيمية :

يوجه عام تكون جميع الإشارات التنظيمية دائرة الشكل وتكون الأرضية (خلفية الإشارة) باللون الأبيض والرموز أو الرسوم باللون الأسود على وجه الإشارة وإطار باللون الأحمر وهناك بعض الاستثناءات مثل :

١. شكل إشارتي (قف) و (أعط الأفضلية) يختلف ، فالإشارة (قف) ذات الشكل ثماني الأضلاع وارضية حمراء والكتابة والإطار بالأبيض وذلك لتميزها لأهميتها . أما إشارة (اعط الأفضلية) ذات شكل مثلث متساوي الأضلاع مقلوب (رأسه إلى أسفل) وتكون الأرضية باللون الأبيض والإطار باللون الأحمر .
٢. الإشارات الإجبارية تكون أرضيتها باللون الأزرق والكتابة بالأبيض .

وتبين الأشكال (١٢-٩) هذه الإشارات





ممنوع التناول للدوران



ممنوع التناول لسيارات



ممنوع التناول لسيارات



أقصى ٥ طن



ممنوع دخول المركبات



جمارك



ممنوع التسليفات الالاتية



ممنوع الاتجاه إلى اليمين



نهاية حدود السرعة



نهاية مدخلة للشارع



ممنوع التناول لسيارات



ممنوع استخدام المضياف



ممنوع الوقوف والانتظار



املاك احتكار اتجاه اليمين



املاك احتكار اتجاه اليمين



نهاية منطقة المشاة



املاك احتكار اتجاه اليمين



املاك احتكار اتجاه اليمين



ممنوع الانتظار



املاك احتكار اتجاه اليمين



املاك احتكار اتجاه اليمين



املاك احتكار اتجاه اليمين



املاك احتكار اتجاه اليمين



(٦)

الشكل (١٢-٩) إشارات تنظيمية

٣-٦-٩ الإشارات الإرشادية:**أولاً: الغرض من الإرشادات الإرشادية:**

تستخدم الإشارات الإرشادية بصفة أساسية من أجل إرشاد وتحفيز السائقين وكافة مستخدمي الطرق على طول الشوارع والطرق إلى المدن القرى والشوارع وغيرها من المقاصد الهامة والضرورية . وإحاطتهم بال نقاط علامات تحديد المسافات والاتجاهات والأماكن ذات الأهمية الجغرافية والجيولوجية والتاريخية والدينية ومرافق الخدمات على الطرق. وبشكل عام فإن هذه الإرشادات توفر مثل هذه المعلومات ، كما تساعد السائقين على طول الطريق بذلك أقصر الطرق للوصول لمقاصدهم.

ثانياً: شكل وأنواع الإشارات الإرشادية:

بالنسبة لمعظم الإشارات الإرشادية فإن الكتابة أو الرموز تكون مختلفة ومتنوعة لدرجة أنه لا يمكن أن يكون هناك حجم موحد لجميع الإشارات. ولذلك فإن أحجام الإشارات تتحدد أساساً بطول الرسالة المراد توصيلها.

بالنسبة للألوان الإرشادات الإرشادية فهي أيضاً مختلفة وقد تم تحديد الألوان حسب نوع الرسالة فثلا.

- ١- الإشارات على الطرق خارج المدن تكون الأرضية باللون والأزرق والكتابة باللون الأبيض. أما داخل المدن تكون الأرضية بالأخضر والكتابة بالأبيض.
- ٢- للتأثير للمدن والقرى والهجر فتكون الأرضية بالأزرق والكتابة بالأبيض.
- ٣- للتأثير للشوارع والأحياء داخل المدن فيكون لون الأرضية بالأرضية بالأبيض والكتابة بالأبيض.
- ٤- للتأثير للمقاصد المهمة كالمستشفيات يكون لون الخلفية بالأبيض والكتابة بالأسود.
- ٥- للتأثير لمزارع والمجمعات الترفيهية والمتحف يكون لون الخلفية بالبني والكتابة بالأبيض وكذلك بالنسبة للإشارات الدينية.

S جنوب**W** غرب**N** شمال**E** شرق

اتجاه جنوب

اتجاه غرب

اتجاه شمال

اتجاه شرق

مطعم

طريق غير رأس

أخضر ألوار المسار

هندستسي

محطة بولو

ورقة

استرداد

دفع

تلفون

الشمس

الحذاء

عائلي

طريق حر الحركة

نهاية طريق حر الحركة

عمر

موكب جاري

جبل مسافر

القيادة على العزم

سيارة

يرجع لمسافة



الشكل (١٣-٩) إشارات استرشادية

٤-٦-٩ إشارات العمل المؤقتة:

أولاً: الفرض من إشارات مناطق العمل والمؤقتة:

تستخدم إشارات وعلامات مناطق العمل والمؤقتة لنفس الغرض التي تستخدم في الإشارات السابقة ذكرها التحذيرية والتتنظيمية والإرشادية مع اختلاف بسيط بأن إشارات مناطق العمل تحذر وتتنظم لوضع طاري وغير عادي ومؤقت على الطريق يجب مراعاته من قبل السائقين ومستخدمي الطريق.

ثانياً: شكل وأنواع إشارات مناطق العمل والمؤقتة:

أشكال إشارات مناطق العمل والمؤقتة في الشوارع والطرق هي نفس أشكال الفئات الرئيسية الثلاث التي تقسم إليها إشارات المرور وهي التحذيرية والتتنظيمية والإرشادية مع اختلاف في اللون بحيث تكون ألوان إشارات مناطق العمل الأرضية صفراء وإطار أحمر والكتابة أو الرسم بالأسود، يبين هذا الشكل (١٤-٩) هذه الإشارات.



الشكل (١٤-٩) إشارات العمل المرتقب

٧-٩ مواصفات إشارات المرور على الطريق:

يجب أن يكون للإشارات مواصفات خاصة بها حتى تحقق الهدف المنشود منها، فيجب أن يراعى في وضع الإشارات أن تكون واضحة للسائق وتشد انتباهه قبل مسافة طويلة تزيد عن تلك المسافة اللازمة لرؤية الكتابة الموجودة على الإشارة، وكما يجب أن تكون الكتابة التي على الإشارة واضحة ومنهومة للسائق من مسافة طويلة كافية لكي يتعرف طبقاً للإشارة بدون أن ينصرف انتباهه عن الطريق. وحتى يتم تحقيق ذلك فإنه لا بد من الانتباه إلى الأمور الرئيسية التالية في الإشارة وهي:-

١- أبعاد الإشارة:

كلما كان حجم الإشارة ضمن حدود معقولة كلما كانت رؤية السائق لها أفضل.

٢- الكتابة:

تتأثر رؤية الكتابة بعدة عوامل وهي نوع الكتابة، حجم الأحرف، وسمك الخط، والمسافات بين الكلمات والأسطر وعرض الهاشم.

٣- تباين الألوان في الإشارة:

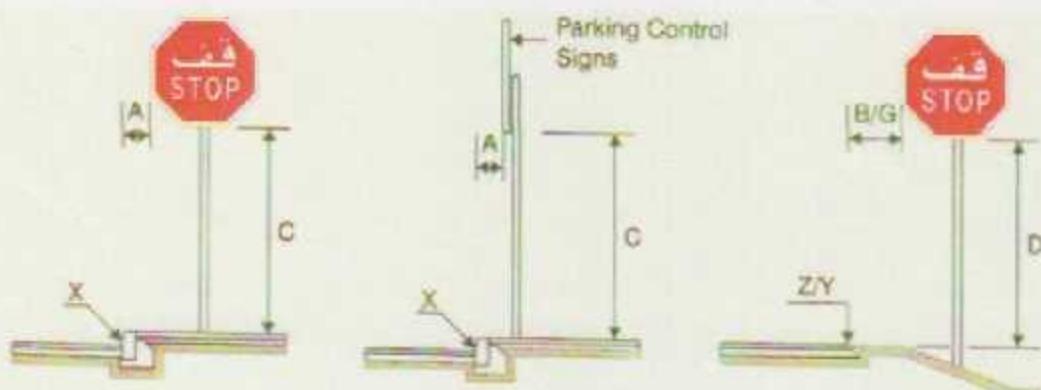
إن التباين ضروري جداً لتحقيق غايتيين هما ظهور الإشارة بالنسبة لمنطقة التي حولها وظهور الكتابة بالنسبة للإشارة نفسها، وهذا التباين يتحقق باستعمال لوان مختلفة ذات معانٍ مختلفة.

٤- الشكل:

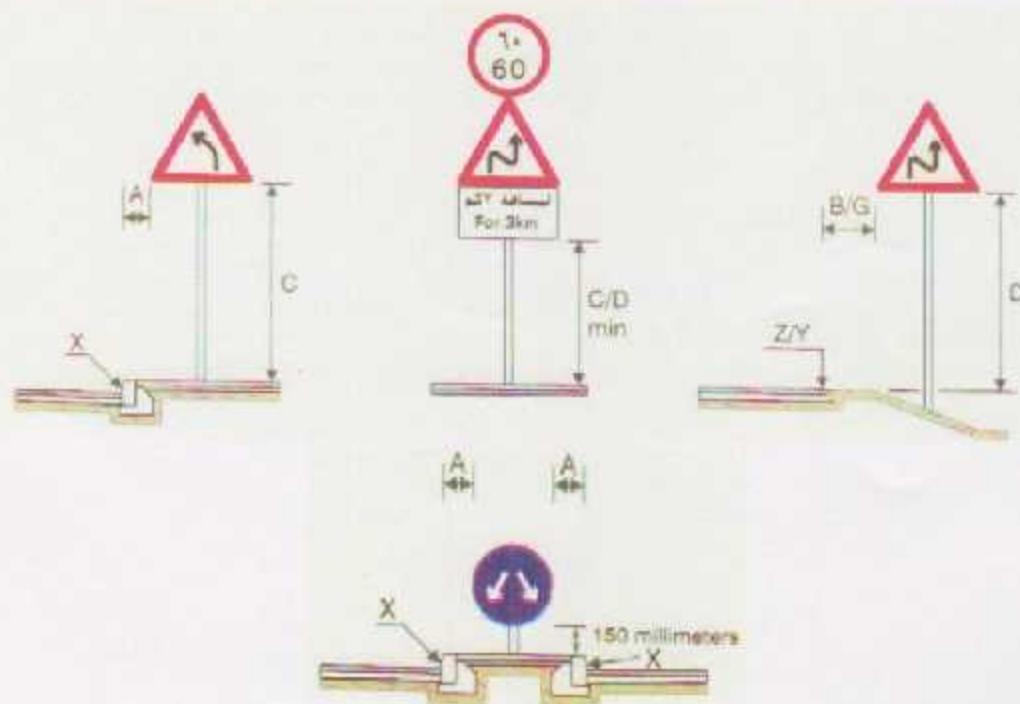
يجب أن تكون الإشارات منتظمة الشكل وتتناسب مع الهدف الذي وضعت من أجله.

٨-٩ موقع الإشارة:

يجب أن تكون الإشارة في موقع وارتفاع مناسبين لتسهيل رؤيتها وقراءتها من قبل السائق من مسافة كافية دون أن تضطره إلى صرف انتباهه عن الطريق، كما يجب أن توضع الإشارة قبل مسافة كافية من المكان الذي تشير إليه حتى يكون مع السائق وقت كافي للتصرف وأخذ القرارات المناسبة، وأن تتناسب هذه المسافة مع مراعاة السيارة. فإذا كانت الإشارة تدل على وجود مفرق طرق مثلاً فإنه يجب وضع الإشارة قبل مسافة كافية من المفرق لكي تتمكن السائق من التخفيف من سرعته تمهيداً للدخول في الطريق الفرعية، كما في الأشكال التالية:



شكل (١٥-٩)



| Dimension | Minimum (millimeters) | Preferred (millimeters) | Maximum (millimeters) |
|-----------|-----------------------|-------------------------|-----------------------|
| A | 300 | 600 | 3000 |
| B | 600 | 1200 | 2000 |
| C | 1900 | 2100 | 3000 |
| D | 1200 | 1600 | 2500 |
| G | 3600 | 9000 | 15000 |

X - Face of curb, guardrail or barrier.

Y - Edge of pavement.

Z - Edge of shoulder.

(Y)

الشكل (١٦-٩) موقع الاشارات

الفصل العاشر

التكلفة والعطاء

١-١٠ التكلفة

٢-١٠ العطاء.

٣-١٠ الوثائق المكونة.

التكلفة والعطاء

١-١ التكلفة

يعد موضوع التكلفة والعطاء بالغ الأهمية، تأثيره على تنفيذ المشاريع الهندسية حيث أن هدفه الأساسي هو وضع القواعد التعقدية وتقدير الاعمال الهندسية وفقاً لهذه القواعد، الأمر الذي يساعد كثيراً على الحاج تنفيذ المشاريع الهندسية ضمن المدة والكلفة والجودة المطلوبة والابتعاد عن المتأخرات والخلافات بين أطراف العقد.

١-١-١ التكلفة النهاية للمشروع:

لأنه من الضروري معرفة مقدار التكلفة لأي مشروع وذلك لأن التكلفة تعتبر مهمة للتعرف على السبل المطلوب لتنفيذ هذا المشروع وكذلك تزويده الجتب المسؤول بكلفة 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 الإنشائية للطريق.

٢-١-١ ملخص التكلفة الكلية للمشروع:

حساب تكلفة طبقة الإسفلت والأساس 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 المشفول = \$ 12.1
والمتر المربع من طبقة الأساس المطلوبة للمشروع حسب شركة العصيلي للمقاولات = \$ 5.3

$$\text{تكلفة الإسفلت} = \text{مساحة المسارب} * \$ 12.1$$

$$= \$ 248074.2 \text{ م}^2 * 12.1 =$$

$$\text{تكلفة طبقة الأساس} = (\text{مساحة مسطح طبقة الأساس}) * \$ 5.3$$

$$= \$ 129966.6 \text{ م}^2 * 5.3 =$$

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

التكلفة الكلية لصيانة الطريق = مساحة الإسفلت * سعر صيانة المتر المربع الواحد للإسفلت

$$= \$ 348034 * 17 =$$

جدول (١-١٠) يبين تكاليف المواد المستخدمة في المشروع

| ITEM DESCRIPTION | UNIT | QUANTITY | PRICE / \$ | TOTAL PRICE / \$ |
|--------------------|-------|----------|------------|------------------|
| excavation | Cu m | ٦٣٣٥.٥٢٧ | ٦.٥ | ٤١١٨١ |
| Filling layers | Cu m | ١١٠٢.٢٢٢ | ١.٦ | ١٧٦٤ |
| Base course 150mm | Sq m | ٢٤٥٢٢ | ٥.٣ | ١٢٩٩٦٦.٦ |
| Asphalt 70mm thick | Sq m | ٤٠٠.٢ | ١٢.١ | ٤٨٤١٧٤.٢ |
| Curbstone | L.m | ٣٧٩٣ | ٢٣.٤ | ٨٨٧٥٦.٢ |
| Signs | each | ١٨ | ٢٤٠ | ٤٣٢٠ |
| Maintenance | Sq. m | ٢٠٠.٢ | ١٧ | ٣٤٨٠٣٤ |
| TOTAL | | | | ٨٦٢٥٩٦ |

Contract Conditions

የዚህ በቃል የሚከተሉት ነው፡፡ የአዲስ አበባ ማኅበር ስራ የሚከተሉት ነው፡፡

Agreement Theory

ਗੁਰੂ ਨਾਨਕ ਦੇਵ ਮਿਸ਼ਨ ਦੀ ਚੰਗੀ ਤਰ੍ਹਾਂ ਪ੍ਰਮਾਣਿਤ

ପ୍ରକାଶକ

କାହାର ପାଇଁ ଏହାର ନିର୍ମାଣ କରିବାକୁ ଆଶୀର୍ବାଦ ଦିଲାଯାଇଛି।

כינור עירוני - י

۳۰۰ میلیون دلار

“અનુભૂતિ એવી

କାହାର ପାଇଁ କାହାର ପାଇଁ କାହାର ପାଇଁ କାହାର ପାଇଁ କାହାର ପାଇଁ

କାହାର ପାଇଁ କାହାର ପାଇଁ କାହାର ପାଇଁ କାହାର ପାଇଁ

କୁଣ୍ଡଳ ପାତାରେ ଦେଖିଲୁ ଏହି କଥା କହିଲା ଯାହାର ନାମ କିମ୍ବା କିମ୍ବା

כטבָּה בְּנֵי גִּזְעֹן

ପ୍ରାଚୀନ ଶିଳ୍ପ କୁଣ୍ଡଳ ପ୍ରାଚୀନ ଶିଳ୍ପ

କାହାର ପାଇଁ ଏହାର କାହାର ପାଇଁ ଏହାର କାହାର ପାଇଁ ଏହାର କାହାର

ପାଇଁ କିମ୍ବା କିମ୍ବା କିମ୍ବା କିମ୍ବା କିମ୍ବା କିମ୍ବା କିମ୍ବା କିମ୍ବା କିମ୍ବା

• १ - ४ (क्रमांक ५)

四百五十八

* ፳፻፲፭ ዓ.ም. ከፃፈን ማስቀመጥ በኋላ የሚከተሉት ጥናት ተመርሱ ይችላል

ପାତ୍ରଙ୍କ ପାତ୍ରଙ୍କ ମାନ୍ଦ୍ରାଜି

የኢትዮጵያ አገልግሎት የሚከተሉ ስራውን ተስፋዎች እና የሚከተሉ ስራውን ተስፋዎች

: Supplementary to general condition ፳፻፲፭ (፳፻፲፭) - ፩

8-۱۷۳۰

፳፻፲፭

9-અન્ધરી રોડ

• 4 •

ଦ୍ୟାମର ଶତକ ପାଇଁ ଲୋକଙ୍କ ଜୀବନରେ

• 2-12

תְּלִימָדָה בְּבֵית-הַמִּזְבֵּחַ

תְּהִלָּה : תְּהִלָּה וְתְּהִלָּה

• 10

፭፻፲፯፻፯ (፳፻፲፯፻፯፻፯፻፯)

୮୩

9- ת'ת

Digitized by srujanika@gmail.com

ב-ג

Notes Page

-2

תְּמִימָנֶה בְּבֵית יְהוָה

६४ : श्रीमद्भागवत् विष्णुः

٧ - الوصفات : Specification

و هذه الوثيقة تصف الجانب الهندسي، أو الذي من المشروع، و كافية لتنفيذه، حيث يكون هناك تحليل و وصف تفصيلي لكافة مواد البناء ، التي تلزم للمشروع وتكون ملزمة للمقاول

٨ - الرسومات : Drawings

تصف الرسومات الأبعاد الحقيقية وكذا التصصيلات، كما تشمل الطريقة الفنية التي سيقام بموجبها المشروع.

٩ - 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

١٠ - تقرير عن حالة التربة:

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

الفصل الحادي عشر

النتائج والتوصيات

١-١١. النتائج.

٢-١١. التوصيات.

النتائج والتوصيات

١١-١ نتائج المشروع:

- ١) القيام بعمل مطلع وحساب احداثيات محطاته بالاعتماد على نقاط GPS وتصحيحها من اجل الانطلاق منها لرصد تفاصيل الطريق والمعلمات الموجودة به.
- ٢) رفع الطريق بشكل كامل والحصول على محطات تصصالية للطريق.
- ٣) القيام بعمل الفحوصات المخبرية لطبقات الطريق.
- ٤) تجهيز التصميم الإنشائي للطريق والحصول على سماكت الطبقات بالاعتماد على الفحوصات المخبرية.
- ٥) تجهيز كافة التصميمات الأفقية والرأسمية وكافة المعلومات اللازمة لتوقيعها، وإعداد المحطات المتعلقة بذلك.
- ٦) رسم المقطع التصميمي الطولي والعرضي للطريق.
- ٧) حساب حجوم الكثبات من حفر وردم وحجوم طبقات الإسفلت ورسم المنحنى الكمي التراكمي.
- ٨) حساب كميات الحفر والردم للتمديدات الصغيرة .
- ٩) حساب التكلفة التقديرية وتجهيز وثائق العطاء.

١١-٢ التوصيات:

- ١- ندّعو الجامعة على التواصل مع مؤسسات وبلديات المجتمع المدني لطرح مشاريع تخرج لهم هذه المؤسسات.
- ٢ - ندعو إلى تدريب الطلبة على تطبيقات البرامج الحديثة في المجالات المختلفة عن طريق وجود مرونة في الخطط التدريسية.
- ٣ - إعداد مواصفات للطرق خاصة بالأراضي الفلسطينية.
- ٤ - يجب تخصيص مساقات تتعلق بـ هندسة الطرق والبنية التحتية لطلبة هندسة المساحة والجيوماتكس وخصوصاً تعليم برنامج Civil3D و التي تعد من أهم البرامج في تصميم الطرق.
- ٥- نوصي بلدية يطا بإعادة تأهيل طريق السهل الجديد واعمارته كلير من الاهتمام باعتباره طريق يصل بين مخططين حيوين وهما منطقة يطا و خلة الميه .
- ٦- نوصي بلدية يطا بتحديد باقي الطرق المحلية الموجودة في المدينة والتي هي بحاجة لإعادة تأهيل.
- ٧- نوصي بلدية يطا بتصميم شبكة متصلة لتصريف مياه الصرف الصحي تخص طريق السهل الجديد وتحدد وضع نقطة شبكات التصريف في المدينة و إنشاء شبكات جديدة.
- ٨ . نوصي بلدية يطا بإعادة رصف طريق السهل الجديد وجميع الطرق المحلية التي هي بحاجة لذلك.
- ٩ - عمل دورات متعددة من قبل لجامعة تأهيل لطلبتها لخريجين.

10 <http://www.arabency.com/index.php?module=onEncyclopedia&func=display>
11 John Horsley, Highway Engineering, Washington, 2004
12 Michael F. Trentacoste, Roundabouts An Informational Guide, US department of transportation Federal Highway Administration.

13 Mr. Thomas Hicks, Roundabout Design Guidelines, Department of Transportation State Highway Administration, State of Maryland, 1995.

- 14 Paul R. Wolf, Adjustment Computations Statistics and Least Squares in Surveying and GIS, John Wiley & Sons, Inc., Canada, 1997.
- 15 Policy on Geometric Design of Highways and Streets '2001
- 16 Surveying for civil engineers, Dr najeh tamim term&id=325
- 17 www.arab_eng.org
- 18 www.geom.unimelb.edu.au

المصادر والمراجع

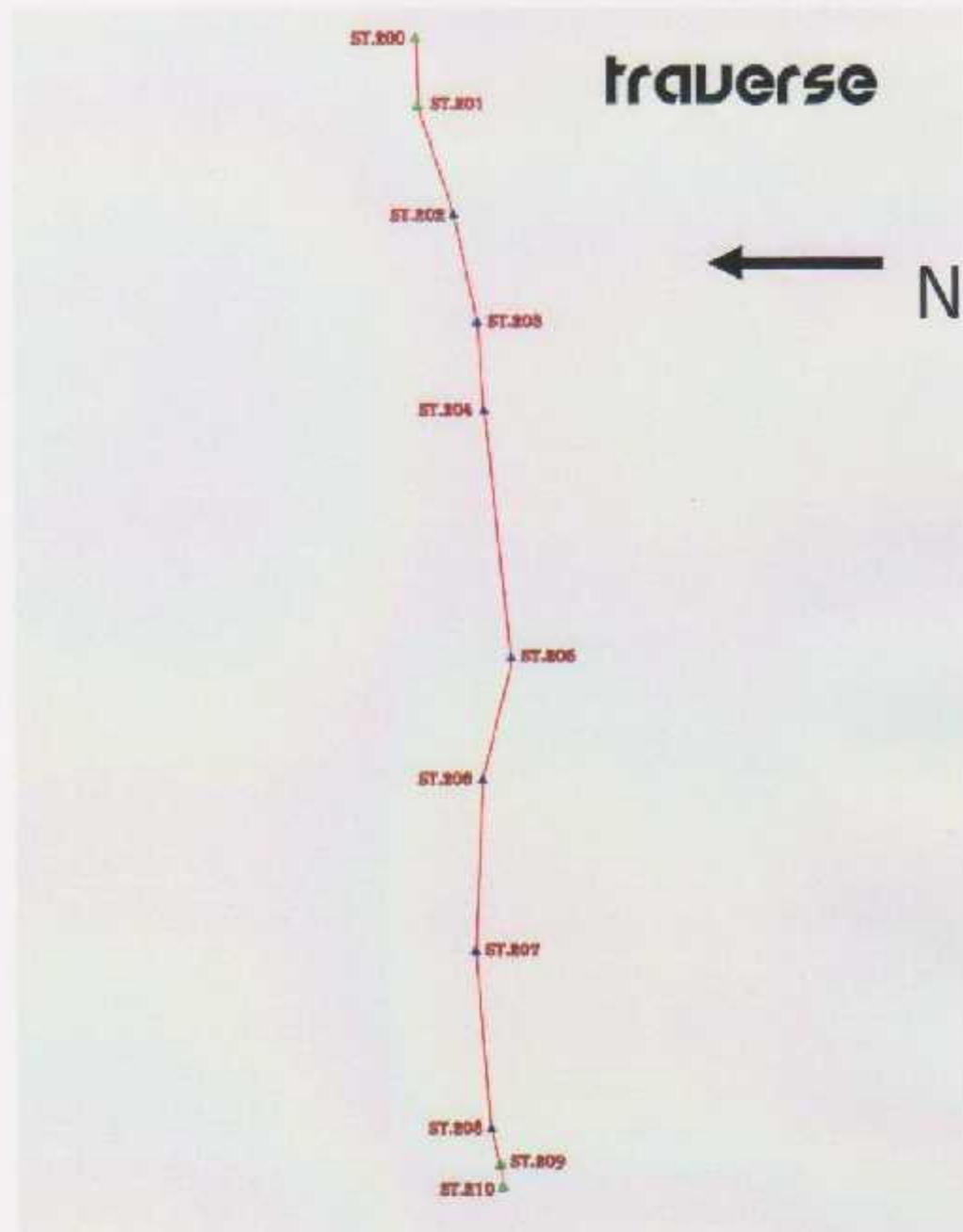
١. (الصرف الصحي ومعالجة المخلفات السائلة) للمؤلف اسلام محمود ابراهيم- شبات المجرى.
٢. روحى الشريق، البسيط فى تصميم وإنشاء الطرق، الجزء الأول، عمان، الأردن، ١٩٨١.
٣. العلامات المرورية على الطريق ولالتحارات المرورية على الطريق.
٤. محمود توفيق سالم، هندسة التقى والمرور (١)، دار الراتب الجامعية، لبنان ١٩٨٥.
٥. مديرية الدفاع المدني الفلسطيني- بطا
٦. مركز الاحصاء الفلسطيني
٧. هندسة طرق ومطرادات ، د. رافت حلمي ، الجامعة الأردنية ، ١٩٨١ .
٨. يوسف صيام وأخرون، تنظيم مساحية للطرق، دار مجذاوي للنشر- عمان ١٩٩٩ م
٩. يوسف صيام، المساحة وخطيط التحنيات، عمان، الأردن، ١٩٧٨.

- 10 http://www.arabency.com/index.php?module=pnEncyclopedia&func=display_
- 11 John Horsley, Highway Engineering, Washington, 2004
- 12 Michael F. Trentacoste, Roundabouts An Informational Guide, US department of transportation Federal Highway Administration.
- 13 Mr. Thomas Hicks, Roundabout Design Guidelines, Department of Transportation State Highway Administration, State of Maryland, 1995.
- 14 Paul R. Wolf, Adjustment Computations Statistics and Least Squares in Surveying and GIS, John Wiley & Sons, Inc., Canada, 1997.
- 15 Policy on Geometric Design of Highways and Streets , 2001
- 16 Surveying for civil engineers, Dr najeh tamim term&id=325
- 17 www.arab_eng.org
- 18 www.geom.unimelb.edu.au

مُلْحِق رَقْم [١]

شَكْل المَضْلَع

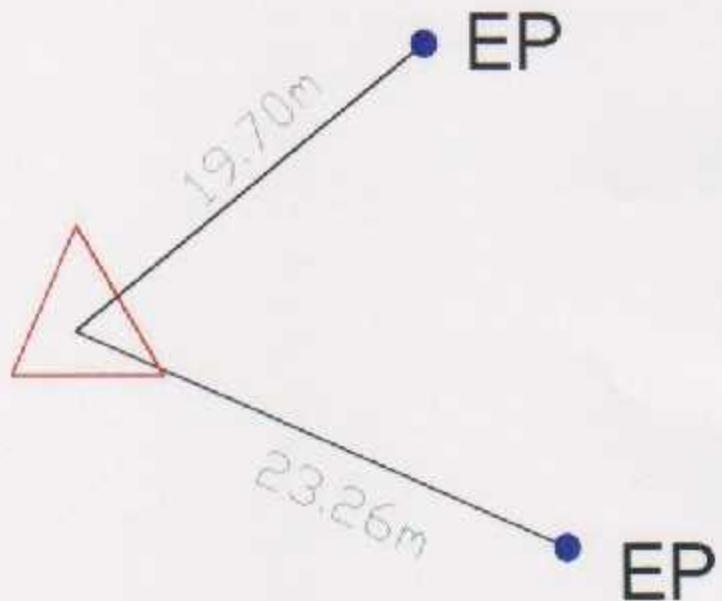
الشكل التالي يبين شكل المضلع على الطبيعة



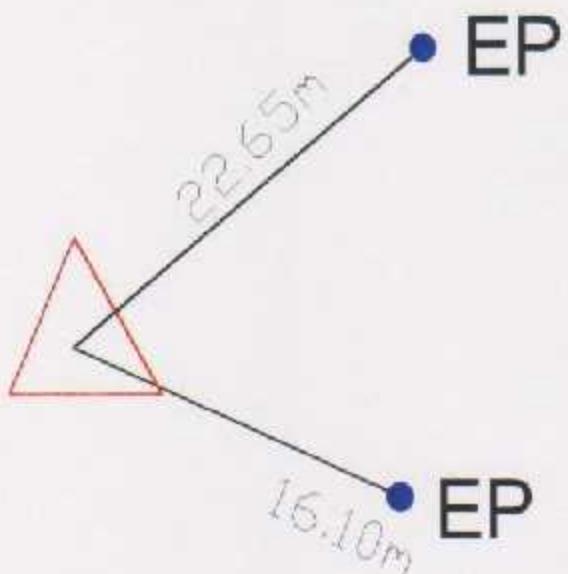
مُلْحِق رَقْم [٢]

تَرْبِيَط النَّقَاط

Station 200

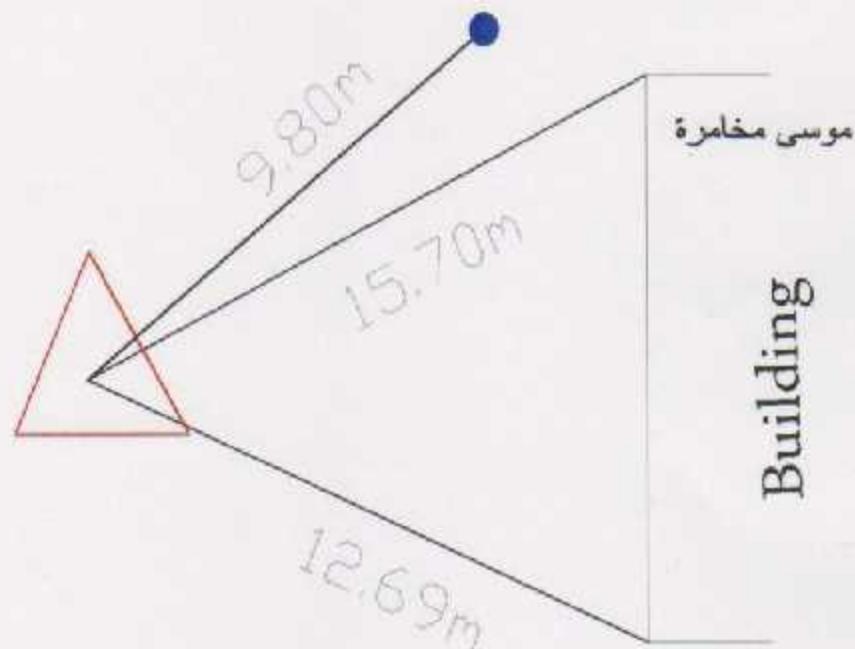


Station 201

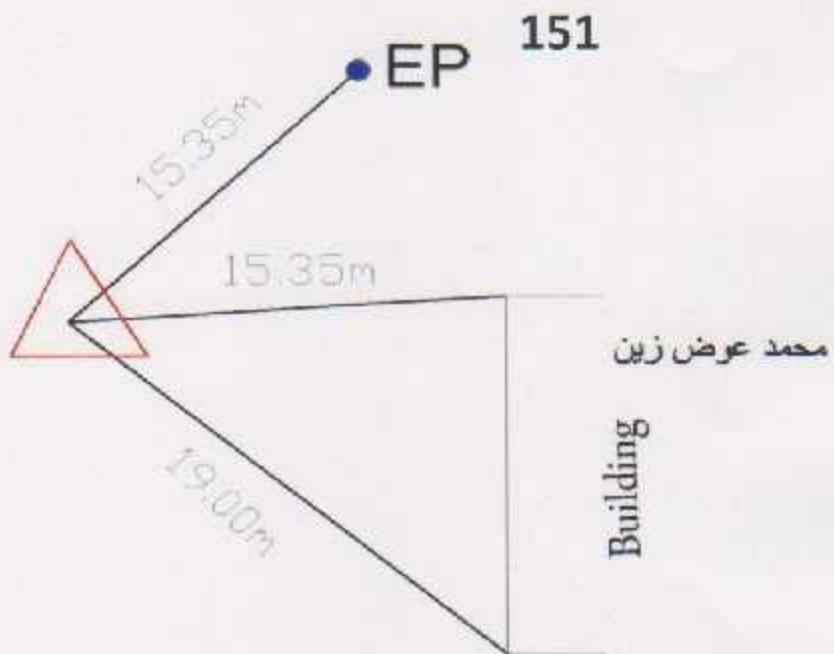


Station 202

EP 57



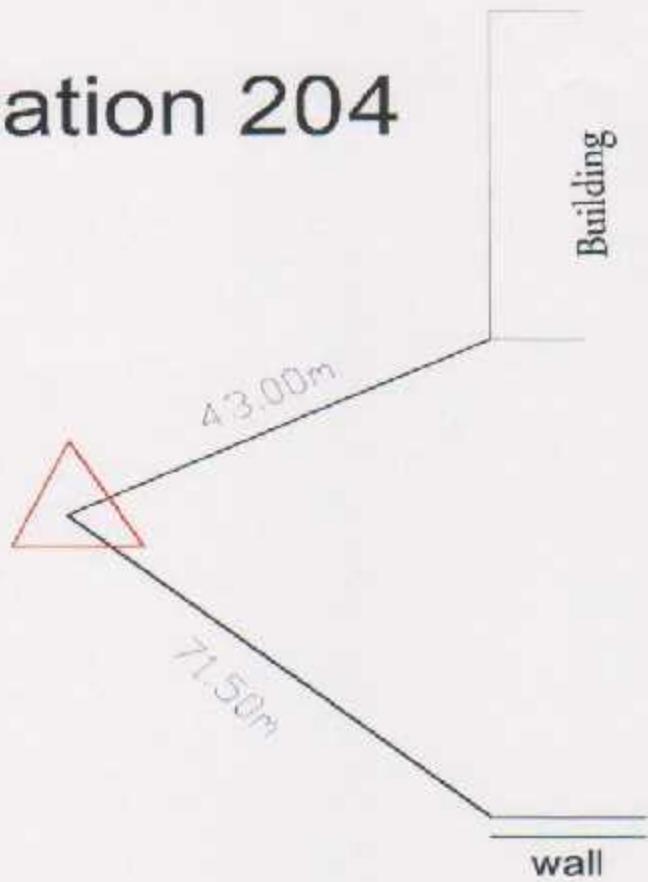
Station 203



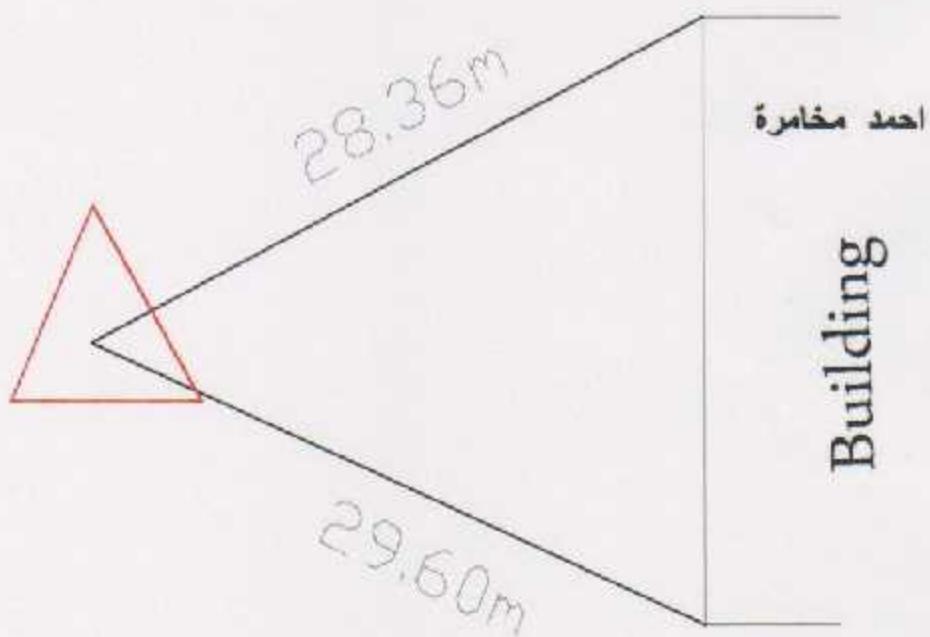
Station 204

Building

ابراهيم رباعي

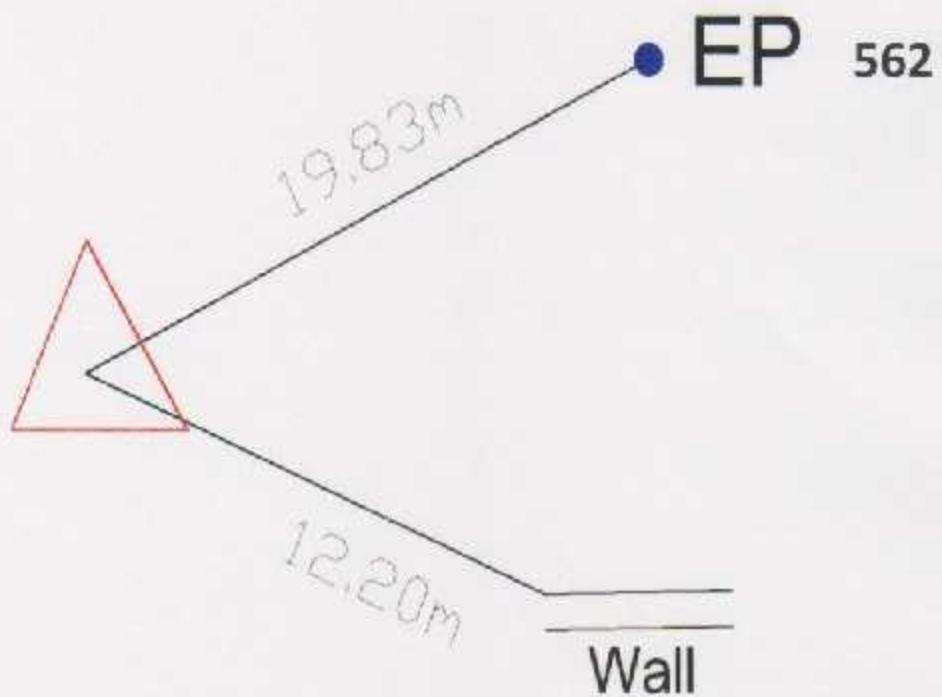


Station 205

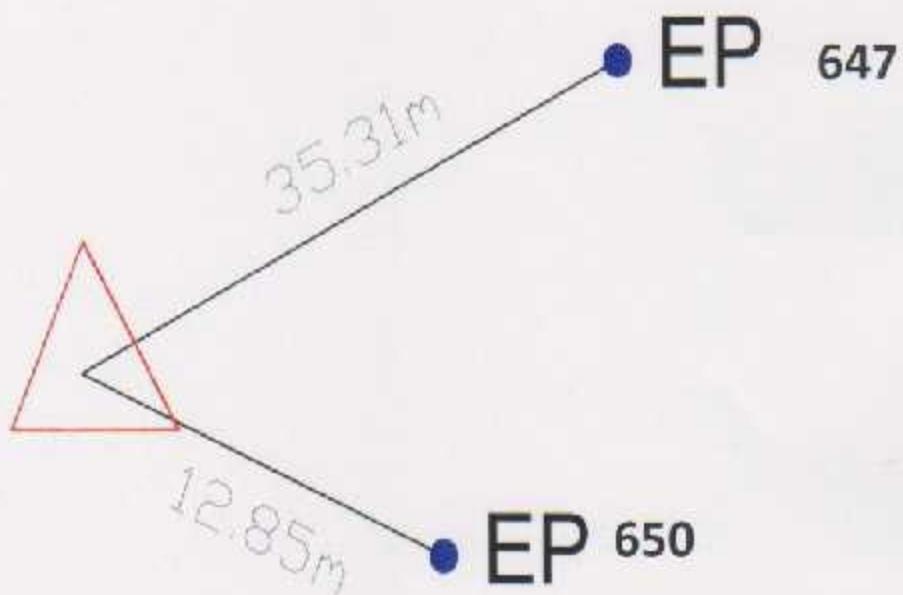


تربيط المحطة 206

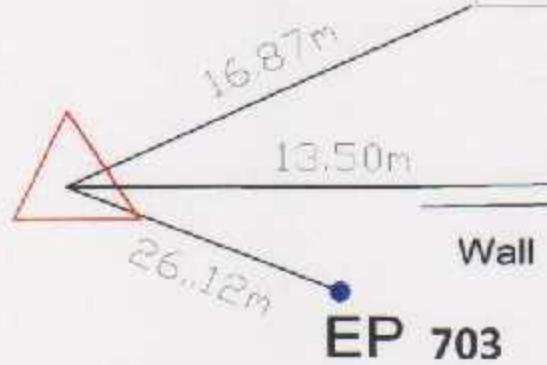
Station 206



Station 207



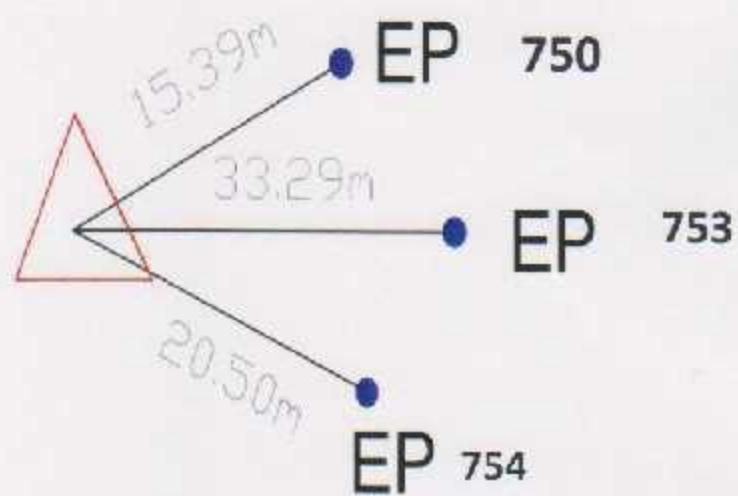
Station 208



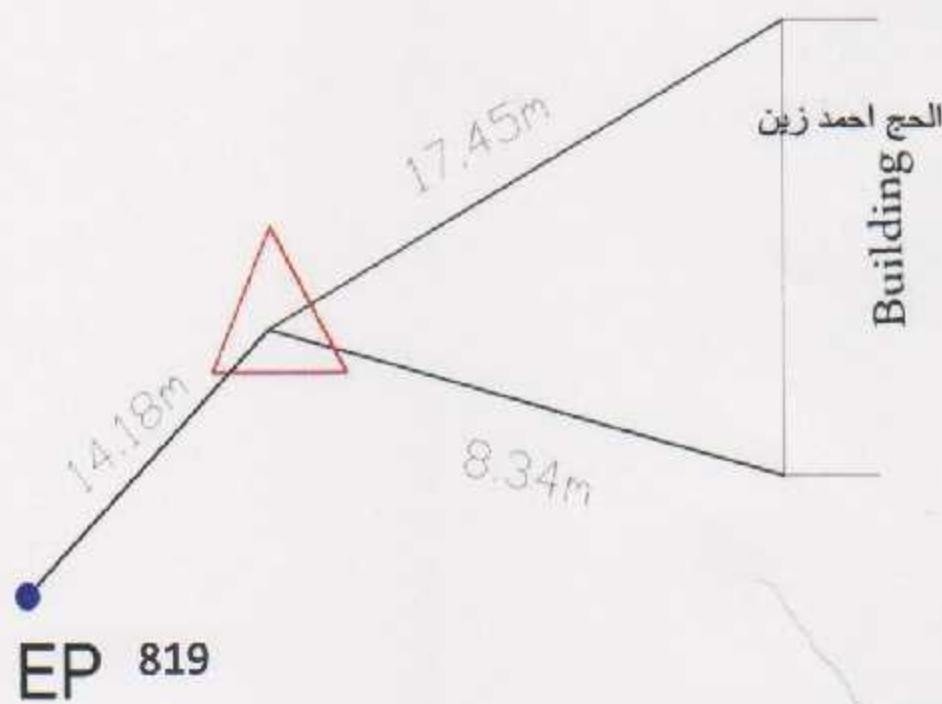
ابراهيم ابو سمرة

Building

Station 209



Station 210



مُلْحِق رَقْم [3]

حسابات تصحيح المضلع

Observation reading by Total station

| From | ST | To | Horizontal Angle | | | Line | Horizontal Distance [m] | Vertical Angle | | | Slope Distance [m] | Prism Height [m] | Instrument Height [m] |
|------|-----|-----|------------------|----|-------|---------|-------------------------|----------------|----|-------|--------------------|------------------|-----------------------|
| | | | " | ' | " | | | " | ' | " | | | |
| 200 | 201 | 202 | 189 | 59 | 20.67 | 201-202 | 71.737 | 90 | 25 | 14.50 | 71.739 | 1.50 | 1.69 |
| 201 | 202 | 203 | 170 | 02 | 51.17 | 202-203 | 328.909 | 91 | 27 | 17.00 | 329.057 | 1.50 | 1.64 |
| 202 | 203 | 204 | 172 | 34 | 33.83 | 203-204 | 318.543 | 91 | 20 | 42.67 | 318.810 | 1.50 | 1.63 |
| 203 | 204 | 205 | 168 | 46 | 35.00 | 204-205 | 235.110 | 90 | 57 | 07.67 | 235.140 | 1.50 | 1.57 |
| 204 | 205 | 206 | 200 | 18 | 40.50 | 205-206 | 461.887 | 89 | 22 | 27.17 | 461.878 | 1.50 | 1.52 |
| 205 | 206 | 207 | 177 | 03 | 52.83 | 206-207 | 164.307 | 89 | 33 | 47.67 | 164.312 | 1.50 | 1.58 |
| 206 | 207 | 208 | 189 | 11 | 30.17 | 207-208 | 199.202 | 90 | 21 | 10.50 | 199.206 | 1.50 | 1.62 |
| 207 | 208 | 209 | 185 | 22 | 35.50 | 208-209 | 214.310 | 91 | 39 | 5.17 | 214.400 | 1.50 | 1.64 |
| 208 | 209 | 210 | 165 | 14 | 51.50 | 209-210 | 124.481 | 87 | 59 | 17.50 | 124.558 | 1.50 | 1.66 |

CALCULATIONS:-

- Bearing:-

$$\spadesuit AZ_{201,200} = \tan^{-1} \frac{\Delta E}{\Delta N} + C$$

$$AZ_{201,200} = \tan^{-1} \frac{162860.149 - 162820.964}{94957.952 - 94961.242} + 180 \\ = 94^\circ 47' 57.61"$$

$$AZ_{202|201} = 94^\circ 47' 57.61 + 189^\circ 59' 20.67 - 180^\circ = 104^\circ 47' 18.2"$$

$$AZ_{203|202} = 104^\circ 47' 18.2 + 170^\circ 02' 51.17 - 180^\circ = 94^\circ 50' 9.45"$$

$$AZ_{204|203} = 94^\circ 50' 9.45 + 172^\circ 34' 33.83 - 180^\circ = 87^\circ 24' 43.28"$$

$$AZ_{205|204} = 87^\circ 24' 43.28 + 168^\circ 46' 35' - 180^\circ = 76^\circ 11' 18.28"$$

$$AZ_{206|205} = 76^\circ 11' 18.28 + 200^\circ 18' 40.5' - 180^\circ = 96^\circ 29' 58.78"$$

$$AZ_{207|206} = 96^\circ 29' 58.78 + 177^\circ 03' 52.83 - 180^\circ = 93^\circ 33' 51.6"$$

$$AZ_{208|207} = 93^\circ 33' 51.6 + 189^\circ 11' 30.17 - 180^\circ = 102^\circ 45' 21.7"$$

$$AZ_{209|208} = 102^\circ 45' 21.7 + 185^\circ 22' 35.50 - 180^\circ = 108^\circ 07' 57.28"$$

$$AZ_{210|209} = 108^\circ 07' 57.28 + 165^\circ 14' 51.50 - 180^\circ = 93^\circ 22' 48.7"$$

3-Calculate the AZIMUTH from coordinate 210-209 (GPS)

$$\Delta AZ_{209-210} = \tan^{-1} \frac{\Delta E}{\Delta N} + C$$

$$AZ_{210-209} = \tan^{-1} \frac{160856.751 - 160732.436}{95108.969 - 95116.259} + 180 \\ = 93^\circ 21' 21.81''$$

4-Angular error = $(93^\circ 21' 21.81'' - 93^\circ 22' 48.7)/9$

$$= -9.65''$$

We Subtract-9.65" from every angle

- Angle is:-

| From | ST | To | Reading Horizontal Angle | | | Subtract -9.65" From Every Reading Angle | Corrected Horizontal Angle | | |
|------|-----|-----|--------------------------|----|-------|--|----------------------------|----|-------|
| | | | " | ' | " | | " | ' | " |
| 200 | 201 | 202 | 189 | 59 | 20.67 | | 189 | 59 | 11.02 |
| 201 | 202 | 203 | 170 | 02 | 51.17 | | 170 | 02 | 41.52 |
| 202 | 203 | 204 | 172 | 34 | 33.83 | | 172 | 34 | 24.18 |
| 203 | 204 | 205 | 168 | 46 | 35.00 | | 168 | 46 | 25.35 |
| 204 | 205 | 206 | 200 | 18 | 40.50 | | 200 | 18 | 30.85 |
| 205 | 206 | 207 | 177 | 03 | 52.83 | | 177 | 03 | 43.18 |
| 206 | 207 | 208 | 189 | 11 | 30.17 | | 189 | 11 | 20.52 |
| 207 | 208 | 209 | 185 | 22 | 35.50 | | 185 | 22 | 25.85 |
| 208 | 209 | 210 | 165 | 14 | 51.50 | | 165 | 14 | 41.85 |

5-Correct of Azimuth:-

- AZ 201|200 = 94 47 57.61
- AZ 202|201=94 47 57.61+189 59 11.02 -180 = 104° 47' 8.63"
- AZ 203|202= 104 47 8.63+170 02 41.52 - 180 = 94° 49' 50.15"
- AZ 204|203= 94 49 50.15+172 34 24.18 -180 = 87° 24' 14.33"
- AZ 205|204= 87 24 14.33+ 168 46 25.35 -180 = 76° 10' 39.68"
- AZ 206|205= 76 10 39.68+200 18 30.85 -180 =96° 29' 10.53"
- AZ 207|206= 96 29 10.53+177 03 43.18 -180 =93° 32' 53.71"
- AZ 208|207= 93 32 53.71+189 11 20.52 -180 =102° 44'14.2"
- AZ 209|208= 102 44 14.2+185 22 25.85 -180 = 108° 06' 40.08"
- AZ 210|29= 108 06 40.08 +165 14 41.85 -180 = 93° 21' 21.93"

6-Calculate the LAT&DEP

| Point | Length (m) | AZIMUTH Correct | ΔE(m) $L^*\sin Az$ | ΔN(m) $L^*\cos Az$ |
|----------|---------------|--------------------|-----------------------|-----------------------|
| 201-202 | 71.737 | 284 47 8.63 | -69.36157107 | 18.30763849 |
| 202-203 | 328.909 | 274 49 50.15 | -327.7407323 | 27.69734111 |
| 203-204 | 318.543 | 267 24 14.33 | -318.2160832 | -14.42800097 |
| 204-205 | 235.110 | 256 10 39.68 | -228.3015249 | -56.17050662 |
| 205-206 | 461.887 | 276 29 10.53 | -458.9304509 | 52.17702564 |
| 206-207 | 164.307 | 273 32 53.71 | -163.9920286 | 10.16881513 |
| 207-208 | 199.202 | 282 44 14.2 | -194.29989 | 43.92022828 |
| 208-209 | 214.310 | 288 06 40.08 | -203.692085 | 66.62064698 |
| Σ | 1994.005 | -- | -1964.53436597 | 148.29318804 |

- 7- Elevation of point:-

Elev.of st 202=elev. of st. 201+ $H_i \pm \Delta H \pm t$

H_i =Height of instrument

$\Delta H = \text{Tan}(90-\text{vertical angle}) \times \text{horizontal distance}$

t =elevation of the reflector.

Elev. st 201 =792.983 m

Elev. st 202 =792.983 +1.69+tan(90°-90°25' 14.50")*71.737-1.5=792.646

Elev. st 203 =792.646+1.64+tan(90°-91°27' 17")*328.909-1.50=784.433

Elev. st 204 =784.433+1.63+tan(90°-92°20' 42.67")*318.543-1.5=771.517

Elev. st 205 =771.517+1.57+tan(90°-90° 57' 07.67")*235.110-1.5=767.680

Elev. st 206 =767.680+1.52+tan(90°-89°22' 27.17")*461.887 -1.5=772.745

Elev. st 207 =772.745+1.58+tan(90°-89°33' 47.67")*164.307 -1.5=774.077

Elev. st 208 =774.077+1.62+tan(90°-90°21' 10.50")*199.202 -1.5=772.970

Elev. st 209 =772.970+1.64+tan(90°-91°39' 05.17")*214.310 -1.5=766.932

Elev. st 210 =766.932+1.66+tan(90°- 87°59' 17.50")*124.481 -1.5=771.465

8-Determine the closure error in LAT& DEP

$$\Delta E = E_{209} - E_{201}$$

$$\Delta E = 160856.751 - 162820.964 = -1964.213$$

$$\Delta N = N_{209} - N_{201}$$

$$\Delta N = 95108.969 - 94961.242 = 147.727$$

Misclosure :-

$$\Delta DEP = -1964.213 - -1964.53436597 \\ = 0.321365m$$

$$\Delta LAT = 147.727 - 148.29318804 \\ = -0.56618804m$$

9 -By using Compass Rule:-

$$\Delta E_{corr} = \Delta E + L \frac{\Delta DEP}{\Sigma Length}$$

$$\Delta N_{corr} = \Delta N + L \frac{\Delta LAT}{\Sigma Length}$$

$$\Delta E_{corr 201-202} = -69.36157107 - 71.737 \frac{-0.321365}{1994.005} = -69.3500095337927$$

$$\Delta N_{corr 201-202} = 18.30763849 - 71.737 \frac{0.5661804}{1994.005} = 18.2872693919512$$

$$\Delta E_{corr 202-203} = -327.7407323 - 328.909 \frac{-0.321365}{1994.005} = -327.6877234856870$$

$$\Delta N_{corr 202-203} = 27.69734111 - 328.909 \frac{0.5661804}{1994.005} = 27.6039502563243$$

$$\Delta E_{corr 203-204} = -318.2160832 - 318.543 \frac{-0.321365}{1994.005} = -318.1647450282330$$

$$\Delta N_{corr 203-204} = 14.42800097 - 318.543 \frac{0.5661804}{1994.005} = -14.5184484880138$$

$$\Delta E_{corr 204-205} = -228.3015249 - 235.110 \frac{-0.321365}{1994.005} = -228.2636332572260$$

$$\Delta N_{204-205} = -56.17050662 - 235.110 \frac{0.5661804}{1994.005} = -56.2372640623555$$

$$\Delta E_{corr205-206} = 458.9304509 - 461.887 \frac{-0.321365}{1994.005} = -458.8560106073450$$

$$\Delta N_{corr205-206} = 52.17702564 - 461.887 \frac{0.5661804}{1994.005} = 52.0458768382594$$

$$\Delta E_{corr206-207} = -163.9920286 - 164.307 \frac{-0.321365}{1994.005} = -163.9655479647680$$

$$\Delta N_{corr206-207} = 10.16881513 - 164.307 \frac{0.5661804}{1994.005} = 10.1221615845060$$

$$\Delta E_{corr207-208} = -194.29989 - 199.202 \frac{-0.321365}{1994.005} = -194.2677854913700$$

$$\Delta N_{corr207-208} = 43.92022828 - 199.202 \frac{0.5661804}{1994.005} = 43.8636666023508$$

$$\Delta E_{corr208-209} = -203.692085 - 214.310 \frac{-0.321365}{1994.005} = -203.6575456015780$$

$$\Delta N_{corr208-209} = 66.62064698 - 214.310 \frac{0.5661804}{1994.005} = 66.5597955169776$$

| point | ΔE | ΔN | ΔE_{corr} | ΔN_{corr} |
|---------|--------------|--------------|--------------------|-------------------|
| 201-202 | -69.36157107 | 18.30763849 | -69.3500095337927 | 18.2872693919512 |
| 202-203 | -327.7407323 | 27.69734111 | -327.6877234856870 | 27.6039502563243 |
| 203-204 | -318.2160832 | -14.42800097 | -318.1647450282330 | -14.5184484880138 |
| 204-205 | -228.3015249 | -56.17050662 | -228.2636332572260 | -56.2372640623555 |
| 205-206 | -458.9304509 | 52.17702564 | -458.8560106073450 | 52.0458768382594 |
| 206-207 | -163.9920286 | 10.16881513 | -163.9655479647680 | 10.1221615845060 |
| 207-208 | -194.29989 | 43.92022828 | -194.2677854913700 | 43.8636666023508 |
| 208-209 | -203.692085 | 66.62064698 | -203.6575456015780 | 66.5597955169776 |

10-The final coordinate :-

$$E_3 = E_2 + \Delta E_{corr}$$

$$N_3 = N_2 + \Delta N_{corr}$$

$$E_{202} = 162820.964 + -69.3500095337927 = 162751.614$$

$$N_{202} = 94961.242 + 18.2872693919512 = 94979.529$$

$$E_{203} = 162751.614 + -327.6877234856870 = 162423.926$$

$$N_{203} = 94979.529 + 27.6039502563243 = 95007.133$$

$$E_{204} = 162423.926 + -318.1647450282330 = 162105.762$$

$$N_{204} = 95007.133 + -14.5184484880138 = 94992.615$$

$$E_{205} = 162105.762 + -228.2636332572260 = 161877.498$$

$$N_{205} = 94992.615 + -56.2372640623555 = 94936.378$$

$$E_{206} = 161877.498 + -458.8560106073450 = 161418.642$$

$$N_{206} = 94936.378 + 52.0458768382594 = 94988.423$$

$$E_{207} = 161418.642 + -163.9655479647680 = 161254.676$$

$$N_{207} = 94988.423 + 10.1221615845060 = 94998.546$$

$$E_{208} = 161254.676 + -194.2677854913700 = 161060.409$$

$$N_{208} = 94998.546 + 43.8636666023508 = 95042.409$$

$$E_{209} = 161060.409 + -203.6575456015780 = 160856.751$$

$$N_{209} = 95042.409 + 66.5597955169776 = 95108.969$$

| St number | Correct coordinate Easting | Correct coordinate Northing |
|-----------|-------------------------------|--------------------------------|
| 201 | 162820.964 | 94961.242 |
| 202 | 162751.614 | 94979.529 |
| 203 | 162423.926 | 95007.133 |
| 204 | 162105.762 | 94992.615 |
| 205 | 161877.498 | 94936.378 |
| 206 | 161418.642 | 94988.423 |
| 207 | 161254.676 | 94998.546 |
| 208 | 161060.409 | 95042.409 |
| 209 | 160856.751 | 95108.969 |

* * *

11-Adjusted Distances from adjusted coordinates.

$$D_{201-202} = \sqrt{(x_2 - x_1)^2 + (y_2 - y_1)^2}$$

D₂₀₁₋₂₀₂ =

$$\sqrt{(162751.614 - 162820.964)^2 + (94979.529 - 94961.242)^2}$$

= 71.721 m

| St. number # | Adjusted distance (m) |
|--------------|-----------------------|
| 201-202 | 71.721 |
| 202-203 | 328.849 |
| 203-204 | 318.495 |
| 204-205 | 235.089 |
| 205-206 | 461.798 |
| 206-207 | 164.278 |
| 207-208 | 199.157 |
| 208-209 | 214.259 |

12-Calculation of the linear error of closure(Ec)

$$Ec = \sqrt{(\Delta LAT^2) + (\Delta DEP^2)}$$

$$Ec = \sqrt{(0.321365^2) + (0.56618040^2)} = 0.651 \text{ m}$$

13-Calculation the relative accuracy

$$\text{Relative accuracy} = \frac{Ec}{p} = \frac{0.651}{1994.005} = 3.2648 \times 10^{-4}$$

Where: p is the traverse perimeter.

النتائج التي تم الحصول عليها من برنامج Adjust

sahelst

Number of Control Stations = 4
 Number of Unknown stations = 7
 Number of Distance observations = 8
 Number of Angle observations = 9
 Number of Azimuth observations = 0

Initial approximations for unknown stations

| station | x | y |
|---------|-------------|------------|
| 1 | 162,751.603 | 94,979.553 |
| 2 | 162,423.865 | 95,007.281 |
| 3 | 162,105.647 | 94,992.898 |
| 4 | 161,877.335 | 94,936.770 |
| 5 | 161,418.417 | 94,989.054 |
| 6 | 161,254.428 | 94,999.269 |
| 7 | 161,060.142 | 95,043.253 |

Control stations

| Station | x | y |
|---------|-------------|------------|
| a | 162,860.149 | 94,957.952 |
| b | 162,820.964 | 94,961.242 |
| c | 160,856.751 | 95,108.969 |
| d | 160,732.436 | 95,116.259 |

distance observations

| Station Occupied | Station Sighted | Distance | S |
|------------------|-----------------|----------|-------|
| b | 1 | 71.737 | 0.004 |
| 1 | 2 | 328.909 | 0.004 |
| 2 | 3 | 318.543 | 0.004 |
| 3 | 4 | 235.110 | 0.004 |
| 4 | 5 | 461.887 | 0.004 |
| 5 | 6 | 164.307 | 0.004 |
| 6 | 7 | 199.302 | 0.004 |
| 7 | c | 214.310 | 0.004 |

Angle Observations

| station Backsighted | station Occupied | station Foresighted | Angle | S |
|---------------------|------------------|---------------------|---------------|-------|
| a | b | 1 | 189°59'20.67" | 5.00" |
| b | 1 | 2 | 170°02'51.17" | 5.00" |
| 1 | 2 | 3 | 172°34'33.81" | 5.00" |
| 2 | 3 | 4 | 168°46'35.00" | 5.00" |
| 3 | 4 | 5 | 200°18'40.50" | 5.00" |
| 4 | 5 | 6 | 177°03'52.83" | 5.00" |
| 5 | 6 | 7 | 189°11'30.17" | 5.00" |
| 6 | 7 | c | 185°22'35.50" | 5.00" |
| 7 | c | d | 165°14'51.50" | 5.00" |

Adjusted stations

| Station | x | y | Sx | standard error ellipse computed | | | |
|---------|-------------|------------|--------|---------------------------------|--------|--------|--------|
| | | | | Sy | Su | Sv | t |
| 1 | 162,751.839 | 94,979.531 | 0.0680 | 0.0304 | 0.0699 | 0.0257 | 104.51 |
| 2 | 162,423.933 | 95,007.138 | 0.0929 | 0.1371 | 0.1374 | 0.0524 | 5.56 |
| 3 | 162,105.765 | 94,992.590 | 0.1043 | 0.2012 | 0.2016 | 0.1034 | 4.57 |
| 4 | 161,877.525 | 94,936.334 | 0.1087 | 0.2116 | 0.2122 | 0.1076 | 4.77 |
| 5 | 161,418.822 | 94,988.353 | 0.1051 | 0.1646 | 0.1652 | 0.1042 | 6.08 |
| 6 | 161,254.880 | 94,998.481 | 0.0945 | 0.1324 | 0.1332 | 0.0934 | 6.91 |
| 7 | 161,060.406 | 95,042.368 | 0.0709 | 0.0760 | 0.0760 | 0.0709 | 177.95 |

Adjusted Distance Observations

| Station Occupied | Station Sighted | Distance | V | S | Std.Res. | Red.# |
|------------------|-----------------|----------|---------|--------|----------|-------|
| b | 1 | 71.697 | -0.0402 | 0.0699 | -29.310 | 0.115 |
| 1 | 2 | 328.867 | -0.0425 | 0.0712 | -28.867 | 0.123 |
| 2 | 3 | 318.501 | -0.0419 | 0.0712 | -28.543 | 0.122 |
| 3 | 4 | 235.070 | -0.0396 | 0.0715 | -27.952 | 0.114 |
| 4 | 5 | 461.842 | -0.0446 | 0.0726 | -28.899 | 0.128 |
| 5 | 6 | 164.265 | -0.0424 | 0.0712 | -28.630 | 0.123 |
| 6 | 7 | 199.160 | -0.0424 | 0.0713 | -29.226 | 0.119 |
| 7 | c | 214.268 | -0.0418 | 0.0715 | -29.445 | 0.114 |

Adjusted Distance Observations

| Station occupied | Station sighted | distance | V | S | Std.Res. | Red.# |
|------------------|-----------------|----------|---------|--------|----------|-------|
| b | 1 | 71.697 | -0.0402 | 0.0699 | -29.310 | 0.112 |
| 2 | 3 | 326.867 | -0.0425 | 0.0712 | -28.857 | 0.123 |
| 3 | 2 | 318.501 | -0.0419 | 0.0712 | -28.543 | 0.122 |
| 3 | 4 | 235.070 | -0.0396 | 0.0715 | -27.952 | 0.114 |
| 4 | 5 | 461.842 | -0.0446 | 0.0726 | -28.959 | 0.128 |
| 5 | 6 | 164.265 | -0.0424 | 0.0712 | -28.830 | 0.123 |
| 6 | 7 | 189.160 | -0.0424 | 0.0713 | -29.226 | 0.119 |
| 7 | c | 214.268 | -0.0418 | 0.0715 | -29.445 | 0.114 |

Adjusted Angle Observations

| Station backsighted occupied | Station foresighted | Angle | V | S" | Std.Res. | Red.# |
|------------------------------|---------------------|-----------------|----------|--------|----------|-------|
| a | b | 1 189°58'45.04" | -35.635" | 73.825 | -12.334 | 0.934 |
| b | 1 | 2 170°02'12.90" | -38.268" | 75.450 | -13.876 | 0.304 |
| 1 | 2 | 3 172°34'00.17" | -33.664" | 81.247 | -15.317 | 0.193 |
| 2 | 3 | 4 168°46'17.79" | -17.211" | 84.497 | -9.645 | 0.127 |
| 3 | 4 | 5 200°18'48.37" | 7.869" | 84.461 | 4.397 | 0.126 |
| 4 | 5 | 6 177°04'03.28" | 10.445" | 83.090 | 5.286 | 0.156 |
| 5 | 6 | 7 189°11'43.99" | 13.816" | 81.221 | 6.278 | 0.194 |
| 6 | 7 | c 185°22'44.07" | 8.570" | 76.181 | 3.408 | 0.253 |
| 7 | c | d 165°14'48.80" | -2.896" | 72.634 | -0.972 | 0.355 |

Adjustment Statistics

Iterations = 3
Redundancies = 3

Reference Variance = 327.275
Reference S₀ = ±18.1

Failed to pass X² test at 95.0% significance level!
X² lower value = 0.22
X² upper value = 9.35
Probable blunder in observations with std.res. > 60

النتائج التي تم الحصول عليها من برنامج Civil 3D

Angular error = 0-03-25

Angular error/set = 0-00-23 Over

Error North : -1.6950

Error East : 0.2086

Absolute error : 1.7078

Error Direction : S 07-00-59 E

Perimeter : 1994.0050

Precision : 1 in 1167.6196

Number of sides : 8

```
!
!          Least Squares Input File
!          Generated By Survey
!
!      Point      Northing      Easting      Elevation
NE    200    94957.952000    162860.149000
NE    201    94961.242000    162820.964000
?NE   202    94979.552660    162751.603226
?NE   203    95007.279689    162423.865004
?NE   204    94992.894090    162105.647002
?NE   205    94936.897489    161877.302760
?NE   206    94989.445519    161418.414641
?NE   207    94999.754582    161254.431369
?NE   208    95043.850082    161060.171174
NE    209    95108.969000    160856.751000
NE    210    95116.259000    160732.436000
!
!      From      At      To      Angle      Distance      Angle
!      Point     Point     Point     Angle      Std Error
D     201      202
A     200      201      202      189.59200      71.7370      0.00145
D     203      204
A     202      203      204      172.34330      318.5430      0.00029
D     205      206
A     204      205      206      200.18405      461.8870      0.00029
D     204      205
A     203      204      205      168.48350      235.1100      0.00033
D     207      208
A     206      207      208      189.11302      199.2020      0.00045
D     209      210
A     205      206      210      165.14515      124.4810      0.00050
D     208      209
A     208      209      210      185.22355      214.3100      0.00040
D     206      207
A     205      206      207      177.03528      164.3070      0.00035
D     202      203
A     201      202      203      170.02512      328.9090      0.00062
!
```

The rules of this input file are as follows:

- All observations must reference known or unknown (to be determined) points.
- Angular errors are in DMS.
- Angles (A) are in DMS.
- Distance errors are in METERS.
- Distances (D) are in METERS.
- Azimuth errors are in DMS.
- Azimuths (AZ) are in DMS.
- Coordinates are in METERS.
- An exclamation (in the first column) ignores any text on line
- Fields are separated by spaces (space delimited).

* مصادر الأخطاء:

○ في Total station

- خطاء في التسديد على المحطات بشكل صحيح.
- خطاء في استخدام الأجهزة.
- خطاء في الأجهزة ذاتها.
- الإهمال والفرضية.
- خطاء في الحسابات.
- خطاء في تسجيل القراءات.

○ في GPS

- سوء استخدام الأجهزة.
- عدم ملائمة وقت الرصد.
- خلل في الأجهزة.
- أخطاء آل GPS الأخرى.

* منطقية النتائج:

- هناك اختلاف في قيم الإحداثيات النقطة المرصودة وبين قراءات آل GPS.
- حيث أنها تختلف عن القراءتين السابقتين ، علماً إنها على نفس النقطة.
- الاختلاف في القراءات يكاد يكون قليل وثبت فلو نظرنا إلى كلتا النتيجتين من GPS & Total station لا وجودناه مقدار ثابت بالإضافة أو النقصان.
- عملياً فإن النتائج مقبولة ويمكن الاعتماد عليها في الأعمال المساحية.
- لا نستطيع تحديد من من النتيجتين هي الصواب ومن هي الخطأ وذلك لأننا لا نعرف الإحداثيات الحقيقة للمحطات.

مُلْحِق رَقْم [4]

نقاط الرفع التفصيلي للشارع

جدول توضيح الوصف

| | |
|-------|---------------------|
| as | حافة الشارع (الزفة) |
| C | محور مركز الطريق |
| sw | سلسال |
| sh | شجر |
| Level | نقطة ارتفاع |
| m.h | منهل |
| Bl | مبني |
| ep | عمود تلuron |
| et | عمود كهرباء |

| Description | Elevation | Northing | Easting | Point # |
|-------------|-----------|-----------|------------|---------|
| level | ٧٩٠,٦٧٦ | ٩٤٩٧٠,٤١٩ | ١٦٢٨٢٣,٧٠٠ | ١ |
| sw | ٧٩٠,٧٨٢ | ٩٤٩٦٨,٢٠٦ | ١٦٢٨٢٢,٩٩١ | ٢ |
| as | ٧٩٠,٥٤٠ | ٩٤٩٦٥,٢٠٩ | ١٦٢٨٢٢,٤٠١ | ٣ |
| c | ٧٩٠,٥٦٠ | ٩٤٩٦٣,٢٦٥ | ١٦٢٨٢٢,١٦٤ | ٤ |
| as | ٧٩٠,٤٤٢ | ٩٤٩٦١,٢٢٨ | ١٦٢٨٢١,٨٢٨ | ٥ |
| sw | ٧٩٠,٤٦٨ | ٩٤٩٥٨,٢٢٩ | ١٦٢٨٢١,٣٤٣ | ٦ |
| level | ٧٩٠,٥١٨ | ٩٤٩٥٥,٧٦٢ | ١٦٢٨٢٠,٩٨٦ | ٧ |
| sw | ٧٩٠,٦٤٣ | ٩٤٩٥٩,٣٠٩ | ١٦٢٨١٤,٦٦٦ | ٨ |
| sw | ٧٩٠,٦٣٥ | ٩٤٩٥٨,٨٨٣ | ١٦٢٨١٣,٤٨٤ | ٩ |
| sw | ٧٩٠,٥٤٧ | ٩٤٩٥٧,٤٣٥ | ١٦٢٨١٢,٥٠٨ | ١٠ |
| sw | ٧٩٠,٦٢١ | ٩٤٩٥٥,٦٧٥ | ١٦٢٨١١,٧٨٢ | ١١ |
| sw | ٧٩٠,٧٧٩ | ٩٤٩٥٢,٧٦٢ | ١٦٢٨١٠,٦٣٨ | ١٢ |
| sw | ٧٩٠,٧٩٩ | ٩٤٩٥٤,٢٢٤ | ١٦٢٨٠٥,٧٥٩ | ١٣ |
| sw | ٧٩٠,٧٠٢ | ٩٤٩٥٩,٦٠٣ | ١٦٢٨٠٥,٦٠٥ | ١٤ |
| sw | ٧٩٠,٧٦٩ | ٩٤٩٦٠,٦٦٧ | ١٦٢٨٠٤,٤٣٨ | ١٥ |
| sw | ٧٩٠,٨٧٧ | ٩٤٩٦١,٢٥٠ | ١٦٢٨٠٢,٠٩٧ | ١٦ |
| as | ٧٩٠,٧٣٧ | ٩٤٩٦٤,٠٨١ | ١٦٢٨٠١,٩٣٥ | ١٧ |
| c | ٧٩٠,٨١١ | ٩٤٩٦٦,٠٠٣ | ١٦٢٨٠٢,١٧٦ | ١٨ |
| as | ٧٩٠,٨٤٩ | ٩٤٩٦٧,٩٠٢ | ١٦٢٨٠٢,٣٦٥ | ١٩ |
| sw | ٧٩٠,٩٥٨ | ٩٤٩٧٠,٨٥٣ | ١٦٢٨٠٣,٠١٥ | ٢٠ |
| level | ٧٩٠,٩٤٠ | ٩٤٩٧٤,٥٦٦ | ١٦٢٨٠٣,٥٧٩ | ٢١ |
| level | ٧٩٠,٧٦٩ | ٩٤٩٧٧,٤٧٤ | ١٦٢٧٩٦,٥٦٩ | ٢٢ |
| sw | ٧٩٠,٥٨٨ | ٩٤٩٩٢,٦٥٢ | ١٦٢٧٩٦,٣٧١ | ٢٣ |

| | | | | |
|-------|----------|------------|--------------|----|
| level | V90, 080 | 94991, V7A | 1622V97, 902 | 24 |
| as | V90, 202 | 94992, 174 | 1622V95, 282 | 20 |
| c | V90, 228 | 94992, 020 | 1622V93, 378 | 26 |
| as | V90, 223 | 94993, 102 | 1622V91, 492 | 27 |
| sw | V90, 022 | 94993, 092 | 1622V90, 237 | 28 |
| sw | V90, 612 | 94987, 112 | 1622V86, 669 | 29 |
| as | V90, 011 | 94982, V13 | 1622V87, 203 | 30 |
| as | V90, 496 | 94988, 712 | 1622V83, 698 | 31 |
| sw | V90, 460 | 94981, 022 | 1622V83, 147 | 32 |
| level | V94, A+3 | 94982, V1A | 1622V78, 603 | 22 |
| level | V94, V01 | 94981, 102 | 1622V79, 110 | 24 |
| sw | V90, 402 | 94978, 220 | 1622V79, 020 | 20 |
| sw | V90, 611 | 94979, 422 | 1622V80, 907 | 26 |
| as | V90, 474 | 94976, V07 | 1622V82, 223 | 27 |
| as | V90, 490 | 94974, 268 | 1622V79, 372 | 28 |
| as | V90, 024 | 94972, 284 | 1622V70, 422 | 29 |
| as | V90, 497 | 94972, V99 | 1622V71, 019 | 30 |
| c | V90, 499 | 94970, 262 | 1622V71, 269 | 31 |
| c | V90, 022 | 94966, 912 | 1622V71, 102 | 32 |
| as | V90, 498 | 94964, 997 | 1622V71, 017 | 33 |
| sw | V90, V+7 | 94962, 279 | 1622V72, 476 | 34 |
| sw | V90, 688 | 94962, 002 | 1622V71, 698 | 35 |
| sw | V90, A+0 | 94962, 774 | 1622V78, 290 | 36 |
| as | V90, 063 | 94966, 774 | 1622V78, 622 | 37 |
| as | V90, 616 | 94966, 098 | 1622V82, 771 | 38 |
| as | V90, V01 | 94960, 734 | 1622V90, 902 | 39 |
| sw | V90, A99 | 94962, 792 | 1622V91, 670 | 40 |
| bl | V97, +80 | 94908, 289 | 1622V91, 672 | 41 |
| as | V90, A19 | 94968, 942 | 1622V96, 108 | 42 |
| as | V90, V76 | 94971, 197 | 1622V93, 662 | 43 |
| as | V90, V72 | 94974, 199 | 1622V91, 777 | 44 |
| as | V90, 092 | 94977, 907 | 1622V91, 007 | 45 |
| as | V90, 029 | 94982, 787 | 1622V92, 297 | 46 |
| ep | V90, 937 | 94972, 668 | 1622V92, 407 | 47 |
| ep | V97, +49 | 94974, 097 | 1622V92, 011 | 48 |
| ep | V90, 9+2 | 94971, 270 | 1622V99, 224 | 49 |
| level | V90, A70 | 94907, 022 | 1622V99, A79 | 50 |
| bl | V97, +18 | 94909, 109 | 1622V78, 604 | 51 |
| sw | V90, 087 | 94912, 270 | 1622V72, 967 | 52 |

| | | | | |
|-------|----------|------------|--------------|-----|
| sw | V90, 709 | 94960, 848 | 1627780, 177 | 62 |
| sw | V90, 772 | 94960, 897 | 1627766, 003 | 63 |
| sw | V97, 129 | 94949, 821 | 1627508, 079 | 60 |
| sw | V97, 120 | 94948, 201 | 1627500, 688 | 61 |
| sw | V97, 182 | 94943, 636 | 1627466, 062 | 67 |
| as | V97, 297 | 94930, 317 | 1627423, 789 | 68 |
| c | V97, 290 | 94936, 291 | 1627420, 604 | 69 |
| as | V97, 273 | 94937, 412 | 1627411, 082 | 70 |
| sw | V97, 238 | 94939, 090 | 1627378, 662 | 71 |
| level | V90, 262 | 94941, 812 | 1627378, 300 | 72 |
| sw | V97, 270 | 94940, 418 | 1627361, 022 | 73 |
| sw | V90, 987 | 94901, 008 | 1627323, 182 | 74 |
| as | V97, 121 | 94948, 848 | 1627383, 090 | 75 |
| as | V97, 083 | 94946, 728 | 1627301, 782 | 76 |
| as | V90, 928 | 94949, 910 | 1627302, 197 | 77 |
| as | V90, 870 | 94904, 068 | 1627307, 097 | 78 |
| c | V90, 918 | 94903, 826 | 1627302, 110 | 79 |
| as | V97, 194 | 94901, 219 | 1627349, 111 | 80 |
| m.h | V97, 002 | 94903, 071 | 1627383, 362 | 81 |
| as | V90, 882 | 94904, 818 | 1627301, 042 | 82 |
| as | V90, 788 | 94907, 480 | 1627302, 177 | 83 |
| as | V90, 701 | 94970, 368 | 1627302, 990 | 84 |
| as | V90, 407 | 94973, 703 | 1627302, 970 | 85 |
| as | V90, 211 | 94978, 170 | 1627302, 628 | 86 |
| as | V90, 071 | 94979, 780 | 1627301, 801 | 87 |
| as | V90, 001 | 94981, 140 | 1627349, 389 | 88 |
| as | V90, 011 | 94980, 090 | 1627301, 079 | 89 |
| c | V90, 020 | 94983, 872 | 1627349, 804 | 90 |
| sw | V90, 216 | 94984, 078 | 1627323, 622 | 91 |
| sw | V90, 422 | 94988, 390 | 1627377, 098 | 92 |
| bl | V90, 081 | 94982, 920 | 1627364, 882 | 93 |
| bl | V98, 427 | 94980, 084 | 1627302, 879 | 94 |
| sw | V98, 278 | 94987, 477 | 1627347, 477 | 95 |
| sw | V98, 012 | 94984, 040 | 1627346, 002 | 96 |
| sw | V98, 877 | 94981, 477 | 1627342, 879 | 97 |
| tp | V90, 301 | 94981, 918 | 1627342, 947 | 98 |
| sw | V98, 839 | 94982, 278 | 1627328, 701 | 99 |
| level | V98, 284 | 94983, 741 | 1627329, 279 | 100 |
| as | V98, 724 | 94988, 729 | 1627328, 027 | 101 |

| | | | | |
|-------|----------|------------|-------------|-----|
| c | V94, V04 | 9E970, 711 | 162727, 182 | 102 |
| as | V94, V+9 | 9E973, 929 | 162727, 031 | 103 |
| ep | V90, 942 | 9E908, 797 | 162728, 012 | 104 |
| ep | V97, +20 | 9E908, 787 | 162728, 723 | 105 |
| ep | V90, 772 | 9E909, 093 | 162729, 107 | 106 |
| sw | V90, 7+7 | 9E971, 110 | 162729, 912 | 107 |
| sw | V90, 278 | 9E973, 771 | 162729, 430 | 108 |
| sw | V90, 1+9 | 9E970, 871 | 162729, 403 | 109 |
| sw | V94, 177 | 9E977, 400 | 162729, 722 | 110 |
| sw | V94, 762 | 9E978, 482 | 162729, 227 | 111 |
| level | V94, 479 | 9E970, 7+1 | 162729, 421 | 112 |
| as | V94, 047 | 9E974, 787 | 162729, 110 | 113 |
| sw | V94, 739 | 9E97+, 208 | 162729, 701 | 114 |
| c | V94, 049 | 9E977, 793 | 162729, 209 | 115 |
| as | V94, 497 | 9E978, 918 | 162729, 788 | 116 |
| sw | V94, 002 | 9E983, 011 | 162729, 276 | 117 |
| sw | V94, +7+ | 9E980, 882 | 162710, 403 | 118 |
| sw | V94, 127 | 9E987, 409 | 162710, 719 | 119 |
| sw | V93, 321 | 9E992, 920 | 162710, 122 | 120 |
| level | V93, 1+2 | 9E991, 227 | 162710, 738 | 121 |
| level | V93, 421 | 9E994, 630 | 162722, 919 | 122 |
| sw | V93, 184 | 9E998, 376 | 162724, 272 | 123 |
| sw | V93, 718 | 9E988, 8+4 | 162727, 812 | 124 |
| sw | V93, 721 | 9E987, 020 | 162727, 1+8 | 125 |
| tp | V94, 147 | 9E988, 722 | 162727, 272 | 126 |
| sw | V93, 409 | 9E989, 71+ | 162729, 470 | 127 |
| level | V92, V9+ | 9E991, 197 | 162729, 41+ | 128 |
| as | V92, 222 | 9E987, 107 | 162729, 112 | 129 |
| c | V92, 200 | 9E984, 202 | 162729, 622 | 130 |
| as | V92, 270 | 9E982, 272 | 162729, 472 | 131 |
| sw | V92, 208 | 9E978, 093 | 162729, 821 | 132 |
| level | V92, +12 | 9E977, 881 | 162729, 67+ | 133 |
| level | V92, 012 | 9E978, 07+ | 162729, 128 | 134 |
| sw | V92, 782 | 9E981, 164 | 162729, 297 | 135 |
| as | V92, 770 | 9E980, +88 | 162729, 116 | 136 |
| c | V92, 784 | 9E987, +22 | 162729, 228 | 137 |
| as | V92, 708 | 9E989, +28 | 162729, 028 | 138 |
| sw | V92, 772 | 9E992, 218 | 162729, 701 | 139 |
| level | V92, +91 | 9E992, 022 | 162729, 007 | 140 |

| | | | | |
|-------|----------|--------------|-------------|-----|
| tp | V92, 7+3 | 9E994, 447 | 162664, 907 | 141 |
| level | V91, +9 | 9E999, 872 | 162627, 497 | 142 |
| tp | V91, 939 | 9E999, 161 | 162626, 939 | 143 |
| sw | V91, 827 | 9E998, 012 | 162626, 940 | 144 |
| as | V91, 444 | 9E994, +82 | 162620, +97 | 145 |
| c | V91, 022 | 9E992, 146 | 162624, 066 | 146 |
| as | V91, 001 | 9E990, 108 | 162624, 266 | 147 |
| sw | V91, 818 | 9E987, +62 | 162622, 441 | 148 |
| level | V91, 208 | 9E984, 920 | 162622, 147 | 149 |
| level | V90, 382 | 90+4, 918 | 162094, 488 | 150 |
| ep | V90, 2+6 | 90+4, 200 | 162094, 279 | 151 |
| sw | V90, 777 | 90+3, 900 | 162093, 9+7 | 152 |
| as | V90, 717 | 9E999, 714 | 162092, 022 | 153 |
| c | V90, 712 | 9E997, 120 | 162092, +50 | 154 |
| as | V90, 078 | 9E990, 970 | 162091, 078 | 155 |
| sw | V90, 044 | 9E991, 931 | 162087, 683 | 156 |
| level | V90, 7A9 | 9E99+, 3+1 | 162087, 84+ | 157 |
| sw | V89, 978 | 90+9, 222 | 162078, +68 | 158 |
| sw | V89, 009 | 90+12, 902 | 162077, 128 | 159 |
| sw | V89, 200 | 90+14, 712 | 162077, 244 | 160 |
| sw | V89, 24+ | 90+17, 818 | 162009, 880 | 161 |
| sw | V89, 371 | 90+12, 730 | 162009, 849 | 162 |
| sw | V89, 018 | 90+12, 080 | 162008, 081 | 163 |
| sw | V89, 022 | 90+11, 8+0 | 162008, 981 | 164 |
| level | V88, 70+ | 90+12, 898 | 162002, 720 | 165 |
| sw | V89, 476 | 90+12, +01 | 162002, 208 | 166 |
| as | V89, 488 | 90+0, +97 | 162002, 221 | 167 |
| c | V89, 487 | 90+0, 891 | 162002, 8+2 | 168 |
| as | V89, 420 | 90+0, 810 | 162002, 217 | 169 |
| sw | V89, 007 | 9E999, 290 | 162001, 022 | 170 |
| ep | V90, 303 | 9E998, 4+0 | 162002, +79 | 171 |
| level | V89, 8A4 | 9E997, 872 | 162002, 819 | 172 |
| sw | V89, +89 | 90+0, 7, 707 | 16202+, 028 | 173 |
| as | V88, 877 | 90+0, 7, 901 | 16204+, 000 | 174 |
| c | V88, 919 | 90+0, 8, 988 | 16202+, 144 | 175 |
| as | V88, 9+8 | 90+11, 107 | 16202+, 287 | 176 |
| sw | V88, 042 | 90+10, 026 | 162024, 719 | 177 |
| level | V88, 762 | 90+16, 784 | 162022, 700 | 178 |
| sw | V88, 008 | 90+10, 87+ | 162014, 777 | 179 |

| | | | | |
|-------|----------|------------|--------------|-----|
| as | VAA, 712 | 90+12, 129 | 162014, 22+ | 18+ |
| c | VAA, 743 | 90+1+, 19+ | 162014, 189 | 181 |
| as | VAA, 722 | 90++8, +43 | 162014, 2+8 | 182 |
| sw | VAA, 820 | 90++3, 076 | 162014, 479 | 183 |
| ep | VAA, 711 | 90++2, 499 | 162010, +8A | 184 |
| level | VAA, 72+ | 90++2, 207 | 162014, 079 | 185 |
| sw | VAA, 78+ | 90++3, +92 | 16248A7, 99+ | 186 |
| as | VAA, +8+ | 90++7, 1A2 | 16248A7, 410 | 187 |
| c | VAA, 143 | 90++9, 277 | 16248A7, 289 | 188 |
| as | VAA, +79 | 90+11, +62 | 16248A7, 3+9 | 189 |
| sw | VAA, 940 | 90+10, 30+ | 16248A7, 84+ | 19+ |
| level | VAA, 924 | 90+16, 912 | 16248A7, 614 | 191 |
| ep | VAA, 311 | 90+16, +99 | 16246A7, 499 | 192 |
| sw | VAA, 829 | 90+14, 478 | 16246A7, 439 | 193 |
| as | VAA, 793 | 90+10, 37+ | 16246A7, 907 | 194 |
| c | VAA, 81+ | 90++8, 212 | 16246A7, 9+A | 195 |
| as | VAA, 770 | 90++6, 373 | 16246A7, 749 | 196 |
| sw | VAA, 992 | 90++1, 886 | 16246A7, 088 | 197 |
| level | VAA, 622 | 90+++, 072 | 16246A7, 221 | 198 |
| sw | VAA, 660 | 90+++, 901 | 1624600, +6 | 199 |
| as | VAA, 008 | 90++4, A+0 | 1624604, 17+ | 200 |
| st | V90, 488 | 9E971, 0+2 | 1628A21, 876 | 201 |
| st | V90, 172 | 9E9V9, V07 | 1627V02, 479 | 202 |
| sw | V92, 281 | 9E987, 0+9 | 1627V47, 732 | 203 |
| c | VAA, 062 | 90++7, V+8 | 1624603, 920 | 204 |
| as | VAA, 012 | 90++8, 7+0 | 1624603, 098 | 205 |
| sw | VAA, 820 | 90+12, +82 | 1624602, +2+ | 206 |
| level | V87, 47+ | 90+16, 0+8 | 1624601, 766 | 207 |
| sw | VAA, 019 | 90+12, 029 | 1624647, 014 | 208 |
| sw | VAA, 416 | 90+17, 411 | 1624641, +64 | 209 |
| sw | V87, 812 | 90+19, 978 | 1624628, +77 | 210 |
| sw | V87, 000 | 90+22, V92 | 1624627, 020 | 211 |
| level | V80, 4+8 | 90+22, 312 | 1624629, +3+ | 212 |
| sw | V80, 993 | 90+3+, 907 | 1624626, 421 | 213 |
| as | V80, 901 | 90+3+, A98 | 1624620, 723 | 214 |
| c | V80, 972 | 90+3+, 722 | 1624622, +83 | 215 |
| as | V80, 972 | 90+3+, 207 | 1624622, 286 | 216 |
| sw | V80, 888 | 90+29, 982 | 1624620, 991 | 217 |
| level | V80, 470 | 90+29, 228 | 1624628, 7++ | 218 |

| | | | | |
|-------|----------|------------|--------------|-----|
| sw | VAV, 202 | 90+22, +20 | 162421, 097 | 219 |
| as | VAV, 017 | 90+21, 8+7 | 162422, 077 | 220 |
| as | VAV, 798 | 90+19, 8+1 | 162427, +10 | 221 |
| as | VAV, +7+ | 90+14, 7+7 | 162430, +27 | 222 |
| as | VAV, 279 | 90+11, 0+9 | 162432, 222 | 223 |
| as | VAV, 222 | 90+11, 2+9 | 162436, 823 | 224 |
| as | VAV, 491 | 90+11, 2+8 | 162438, 198 | 225 |
| level | VAV, 1+0 | 9E99V, V18 | 162437, 099 | 226 |
| ep | VAV, 498 | 9E99A, 293 | 162427, 313 | 227 |
| sw | VAV, 422 | 9E999, +88 | 162427, 278 | 228 |
| bl | VAV, 402 | 9E998, V92 | 162428, 939 | 229 |
| bl | VAV, 021 | 9E997, 018 | 162413, 420 | 230 |
| sw | VAV, 022 | 90+18, 831 | 162431, +03 | 231 |
| as | VAV, 793 | 90+18, 380 | 162432, 878 | 232 |
| as | VAV, 80+ | 90+10, 019 | 162432, 871 | 233 |
| as | VAV, 973 | 90+11, 826 | 162430, 402 | 234 |
| as | VAV, 97+ | 90+11, 8AV | 162427, 141 | 235 |
| as | VAV, 893 | 90+11, 891 | 162422, 299 | 236 |
| sw | VAV, 788 | 90+13, +27 | 162426, 730 | 237 |
| sw | VAV, 711 | 90+11, 170 | 162422, 747 | 238 |
| level | VAV, 746 | 90+12, 3A2 | 162422, 191 | 239 |
| sw | VAV, 410 | 90+11, VEV | 1624+2, 424 | 240 |
| level | VAV, 08+ | 90+11, V23 | 1624+2, A03 | 241 |
| as | VAV, 292 | 90+11, 143 | 1624+2, V++ | 242 |
| c | VAV, 222 | 90+11, 101 | 1624+2, V8+ | 243 |
| as | VAV, 2+9 | 90+11, 107 | 1624+2, V01 | 244 |
| sw | VAV, 039 | 9E99A, 201 | 1624+2, 17+ | 245 |
| level | VAV, +08 | 9E997, A99 | 1624+2, 070 | 246 |
| sw | VAV, 1V9 | 9E99V, 027 | 162237A, 9A1 | 247 |
| level | VAV, 017 | 9E997, 347 | 162237A, 49+ | 248 |
| as | VAV, 720 | 90+11, 817 | 1622379, 224 | 249 |
| c | VAV, 722 | 90+11, 028 | 1622379, 171 | 250 |
| as | VAV, 7++ | 90+10, 288 | 1622379, 210 | 251 |
| sw | VAV, 723 | 90+10, 228 | 1622379, +22 | 252 |
| level | VAV, 822 | 90+11, 927 | 1622379, +16 | 253 |
| level | VAV, 228 | 9E990, 284 | 1622329, 661 | 254 |
| sw | VAV, 822 | 9E997, 218 | 1622329, 9Y0 | 255 |
| as | VAV, 823 | 90+11, 227 | 162230+, 73+ | 256 |
| c | VAV, 818 | 90+11, 268 | 1622301, +11 | 257 |

| | | | | |
|-------|----------|-------------|--------------|-----|
| as | VAA, V47 | 90**4, 0*7 | 1622301, 140 | 208 |
| sw | VAA, 0A* | 90**8, A90 | 162230*, 823 | 209 |
| level | VAA, 9*4 | 90**1*, 128 | 162230*, 420 | 210 |
| level | VAA, 3*9 | 90**9, 722 | 162232*, 926 | 211 |
| sw | VAA, V77 | 90**8, 839 | 162232*, 30* | 212 |
| as | VAA, 968 | 90**4, V18 | 1622329, 907 | 213 |
| c | VAA, **1 | 90**2, V82 | 1622329, 613 | 214 |
| as | VAA, 920 | 90**4, 912 | 1622329, 281 | 215 |
| sw | VAA, *74 | 9E997, 402 | 1622328, 94* | 216 |
| level | VAA, 42* | 9E990, 12* | 1622328, 818 | 217 |
| level | VAA, *12 | 90**1*, 397 | 1622297, 59* | 218 |
| sw | VAA, 6*2 | 90**9, *81 | 1622297, 2*8 | 219 |
| as | VAA, 024 | 90**0, 209 | 1622296, 781 | 220 |
| c | VAA, 027 | 90**3, 278 | 1622296, 40* | 221 |
| as | VAA, 0*1 | 90**1, 27* | 1622296, *79 | 222 |
| sw | VAA, 497 | 9E997, 999 | 1622290, 418 | 223 |
| level | VAA, *00 | 9E990, 22* | 1622294, 892 | 224 |
| level | VAA, *44 | 9E997, 212 | 1622264, 677 | 225 |
| sw | VAA, 204 | 9E998, 280 | 1622264, 348 | 226 |
| as | VAA, 129 | 90**2, 221 | 1622264, 024 | 227 |
| c | VAA, 2*9 | 90**4, 191 | 1622264, 046 | 228 |
| as | VAA, 109 | 90**6, 826 | 1622264, 041 | 229 |
| sw | VAA, 2*1 | 90**1*, 26* | 1622264, 602 | 230 |
| level | VAA, 881 | 90**11, 842 | 1622264, 877 | 231 |
| level | VVA, 860 | 90**12, 80* | 1622228, 8*4 | 232 |
| sw | VVA, 220 | 90**11, 222 | 1622228, 90* | 233 |
| as | VVA, *64 | 90**7, 990 | 1622229, 289 | 234 |
| c | VVA, 12* | 90**0, 171 | 1622229, 421 | 235 |
| as | VVA, 1*9 | 90**2, 887 | 1622229, 070 | 236 |
| sw | VVA, 222 | 9E998, 926 | 1622229, 91* | 237 |
| level | VVA, 686 | 9E997, 091 | 1622229, 99* | 238 |
| bl | VVA, 729 | 90**9, *71 | 1622219, 747 | 239 |
| bl | VVA, 06* | 90**9, 671 | 16222*7, 094 | 240 |
| sw | VVA, *0* | 90**8, 798 | 162220*, 219 | 241 |
| as | VVV, 688 | 90**4, 8*9 | 162220*, 787 | 242 |
| c | VVV, 782 | 90**2, 730 | 1622201, 118 | 243 |
| as | VVV, 798 | 90**0, 938 | 1622201, *29 | 244 |
| sw | VVV, 79* | 9E997, 8** | 1622201, 128 | 245 |
| level | VVV, 292 | 9E990, 229 | 162220*, 879 | 246 |

| | | | | |
|-------|----------|------------|-------------|-----|
| sw | VVV, 246 | 94990, 377 | 162180, 920 | 297 |
| as | VVV, 103 | 94999, 22+ | 162184, 977 | 298 |
| c | VVV, 171 | 90001, 068 | 162184, 720 | 299 |
| as | VVV, 110 | 90003, 162 | 162184, 626 | 300 |
| sw | VVV, 143 | 90008, 088 | 162184, 702 | 301 |
| sw | VV6, 090 | 90007, A09 | 162178, 666 | 302 |
| sw | VV6, 620 | 90003, 190 | 162187, 224 | 303 |
| sw | VV6, 131 | 90002, A69 | 162182, 912 | 304 |
| level | VV6, 642 | 90003, 691 | 162182, 410 | 305 |
| as | VV6, 410 | 94998, 439 | 162182, 009 | 306 |
| c | VV6, 507 | 94997, 04+ | 162182, 470 | 307 |
| as | VV6, 438 | 94994, 020 | 162182, 394 | 308 |
| sw | VV6, 030 | 94989, 027 | 162182, 094 | 309 |
| level | VV6, 207 | 94988, 178 | 162181, 922 | 310 |
| sw | VV6, 029 | 94987, 79+ | 162177, 7+9 | 311 |
| level | VV6, 730 | 94980, A99 | 162177, 4+2 | 312 |
| level | VV6, 179 | 94980, 097 | 162111, 12+ | 313 |
| level | VV6, 007 | 94984, 422 | 162111, 409 | 314 |
| as | VV6, 082 | 94989, 707 | 162111, 018 | 315 |
| c | VV6, 113 | 94991, 087 | 162111, 090 | 316 |
| sw | VV6, 094 | 94992, 4+0 | 162111, 179 | 317 |
| sw | VV6, 027 | 94997, 790 | 162111, 630 | 318 |
| level | VV7, 424 | 94997, 984 | 162111, 216 | 319 |
| level | VV7, 060 | 94994, 124 | 162081, 011 | 320 |
| sw | VV7, 1+7 | 94993, 124 | 162081, 880 | 321 |
| as | VV7, 022 | 94988, 272 | 162081, 2+9 | 322 |
| c | VV7, 008 | 94987, 217 | 162081, 22+ | 323 |
| as | VV7, 918 | 94984, 201 | 162081, 027 | 324 |
| sw | VV7, 998 | 94980, 222 | 162081, 629 | 325 |
| level | VV7, 020 | 94979, 2+4 | 162081, 982 | 326 |
| sw | VV7, 883 | 94978, 187 | 162078, 482 | 327 |
| sw | VV7, 790 | 94977, 112 | 162077, 41+ | 328 |
| sw | VV7, 0+7 | 94970, 290 | 162077, 976 | 329 |
| as | VV7, 0+7 | 94977, 90+ | 162077, 38+ | 330 |
| as | VV7, 028 | 94977, 974 | 162077, 08+ | 331 |
| as | VV7, 7+2 | 94977, 273 | 162077, 177 | 332 |
| as | VV7, 792 | 94981, 107 | 162076, 762 | 333 |
| as | VV7, 811 | 94982, 170 | 162078, 677 | 334 |
| as | VV7, 877 | 94982, +7+ | 162081, 7+8 | 335 |

| | | | | |
|-------|----------|------------|-------------|-----|
| c | VVV, A43 | 94980, 293 | 162-77, 418 | 236 |
| sw | VVV, 347 | 94979, 007 | 162-66, 727 | 237 |
| as | VVV, 400 | 94979, 280 | 162-67, 662 | 238 |
| sw | VVV, 411 | 94972, A73 | 162-66, 281 | 239 |
| as | VVV, 470 | 94973, 217 | 162-68, 010 | 240 |
| as | VVV, 481 | 94977, 374 | 162-68, 709 | 241 |
| as | VVV, 492 | 94979, A77 | 162-67, 777 | 242 |
| as | VVV, 207 | 94980, 449 | 162-62, 000 | 243 |
| as | VVV, 107 | 94979, A23 | 162-61, 809 | 244 |
| sw | VVV, 200 | 94974, 087 | 162-72, 012 | 245 |
| sw | VV1, 981 | 94974, 023 | 162-07, 620 | 246 |
| level | VV1, 043 | 94972, 370 | 162-07, 602 | 247 |
| as | VV1, 870 | 94977, 979 | 162-02, 200 | 248 |
| c | VV1, 918 | 94979, A90 | 162-02, 722 | 249 |
| as | VV1, 922 | 94981, A43 | 162-02, 282 | 250 |
| sw | VV1, 003 | 94982, 212 | 162-01, 231 | 251 |
| level | VV1, 097 | 94987, 172 | 162-01, 848 | 252 |
| level | VV1, 407 | 94980, 240 | 162-19, 028 | 253 |
| sw | VV1, 977 | 94978, 939 | 162-18, 843 | 254 |
| as | VV1, 917 | 94974, 909 | 162-19, 077 | 255 |
| c | VV1, 912 | 94972, 788 | 162-19, 479 | 256 |
| as | VV1, 877 | 94970, 820 | 162-19, 817 | 257 |
| sw | VV1, 977 | 94976, 820 | 162-20, 019 | 258 |
| level | VV1, 372 | 94970, A26 | 162-20, 001 | 259 |
| level | V79, 410 | 94907, 241 | 161976, 302 | 260 |
| sw | V79, 181 | 94908, 626 | 161970, 628 | 261 |
| as | V79, 041 | 94962, 062 | 161974, 628 | 262 |
| c | V79, 072 | 94964, 320 | 161974, 147 | 263 |
| as | V79, 080 | 94966, 128 | 161972, 628 | 264 |
| sw | V79, 997 | 94970, 391 | 161972, 616 | 265 |
| level | V79, 401 | 94971, 020 | 161972, 029 | 266 |
| sw | V79, 412 | 94970, 098 | 161902, 227 | 267 |
| bl | V79, A18 | 94970, 302 | 161989, 322 | 268 |
| bl | V79, 668 | 94974, 920 | 161930, 774 | 269 |
| level | V79, 328 | 94970, 928 | 161922, 821 | 270 |
| sw | V79, 710 | 94908, 623 | 161924, 122 | 271 |
| as | V79, 276 | 94902, A21 | 161923, 703 | 272 |
| c | V79, 227 | 94901, 422 | 161923, 920 | 273 |
| as | V79, 219 | 94929, A77 | 161924, 023 | 274 |

| | | | | |
|-------|----------|------------|--------------|-----|
| sw | VV+, 24+ | 94940, 9+9 | 161920, 012 | 370 |
| level | V19, +92 | 94922, 727 | 161920, 447 | 376 |
| sw | VV+, 1+2 | 94901, 992 | 161900, +16 | 377 |
| level | V18, 260 | 94901, +74 | 161900, 112 | 378 |
| level | V19, 822 | 94928, 09+ | 161920, 978 | 379 |
| sw | VV+, 307 | 94939, 879 | 161920, 640 | 380 |
| as | VV+, 282 | 94943, 217 | 161918, 611 | 381 |
| c | VV+, 4+2 | 94940, 288 | 161917, 800 | 382 |
| as | VV+, 282 | 94947, 939 | 161917, 228 | 382 |
| sw | VV+, 43+ | 94900, 90+ | 161917, 119 | 384 |
| sw | VV+, 4+7 | 94940, 227 | 1619+1, 264 | 385 |
| level | VV+, 07+ | 94928, +3+ | 1619+0, 640 | 386 |
| as | VV+, 348 | 94941, 237 | 1619++0, 0+2 | 387 |
| c | VV+, 300 | 94929, 191 | 1619++0, 912 | 388 |
| as | VV+, 248 | 94928, 493 | 1619+1, 279 | 389 |
| sw | VV+, 292 | 94923, 022 | 1619+2, +48 | 390 |
| level | V19, 884 | 94922, 912 | 1619+2, 668 | 391 |
| level | V19, 840 | 94920, 270 | 161892, 976 | 392 |
| as | VV+, 298 | 94921, 240 | 161892, 672 | 393 |
| as | VV+, 276 | 94920, 102 | 161892, 297 | 394 |
| c | VV+, 242 | 94923, 901 | 161891, 688 | 395 |
| as | VV+, 2+4 | 94928, 422 | 161891, 278 | 396 |
| sw | VV+, 302 | 94942, 779 | 16189+0, +07 | 397 |
| level | VV+, 777 | 94943, +07 | 161887, 491 | 398 |
| level | VV+, 848 | 94941, 777 | 161878, 242 | 399 |
| sw | VV+, 1A9 | 94940, 792 | 161878, +06 | 400 |
| as | V19, 971 | 94937, +22 | 161878, +9+ | 401 |
| c | VV+, +0+ | 94936, 207 | 161878, 387 | 402 |
| as | V19, 974 | 94932, +77 | 161878, 429 | 403 |
| sw | V19, 910 | 94928, +72 | 161878, 406 | 404 |
| level | V19, 717 | 94927, 179 | 161878, 033 | 405 |
| sw | V19, 919 | 94927, 172 | 161872, 978 | 406 |
| sw | V19, 872 | 94920, 088 | 161870, +76 | 407 |
| sw | V19, 097 | 94918, 21+ | 161867, 12+ | 408 |
| level | V19, 770 | 94917, 837 | 161867, 827 | 409 |
| sw | V19, +71 | 94910, 387 | 161860, 022 | 410 |
| sw | V19, 124 | 94911, 483 | 161860, 477 | 411 |
| sw | V19, 7+1 | 94920, 381 | 161861, 228 | 412 |
| level | V19, 272 | 94921, 927 | 161860, +27 | 413 |

| | | | | |
|-------|----------|------------|-------------|-----|
| SW | 769, 790 | 98927, 077 | 161801, 071 | 414 |
| SW | 769, 042 | 98928, 788 | 161849, 028 | 410 |
| SW | 769, 407 | 98929, 276 | 161847, 804 | 416 |
| level | 769, 260 | 98928, 094 | 161847, 222 | 417 |
| as | 769, 228 | 98932, 909 | 161847, 881 | 418 |
| c | 769, 220 | 98934, 870 | 161848, 092 | 419 |
| as | 769, 227 | 98937, 903 | 161848, 020 | 420 |
| sw | 769, 300 | 98931, 020 | 161829, 019 | 421 |
| level | 770, 272 | 98934, 009 | 161829, 101 | 422 |
| sw | 768, 043 | 98933, 092 | 161834, 202 | 423 |
| level | 768, 602 | 98930, 180 | 161833, 742 | 424 |
| sw | 768, 981 | 98937, 280 | 161820, 027 | 425 |
| level | 768, 243 | 98938, 618 | 161823, 171 | 426 |
| as | 768, 703 | 98943, 703 | 161821, 422 | 427 |
| c | 768, 782 | 98921, 703 | 161820, 820 | 428 |
| as | 768, 688 | 98941, 078 | 161820, 462 | 429 |
| sw | 768, 872 | 98937, 089 | 161819, 110 | 430 |
| level | 768, 942 | 98930, 070 | 161818, 289 | 431 |
| level | 768, 617 | 98940, 820 | 161797, 062 | 432 |
| sw | 768, 212 | 98931, 720 | 161798, 262 | 433 |
| as | 768, 166 | 98930, 003 | 161799, 070 | 434 |
| c | 768, 224 | 98937, 902 | 161799, 209 | 435 |
| as | 768, 201 | 98939, 104 | 161799, 817 | 436 |
| sw | 768, 192 | 98902, 726 | 161800, 008 | 437 |
| level | 768, 707 | 98903, 920 | 161800, 207 | 438 |
| level | 768, 209 | 98971, 076 | 161771, 120 | 439 |
| sw | 768, 704 | 98909, 882 | 161770, 282 | 440 |
| m.h | 768, 977 | 98909, 117 | 161770, 039 | 441 |
| m.h | 768, 920 | 98909, 709 | 161767, 288 | 442 |
| sw | 768, 840 | 98970, 272 | 161767, 039 | 443 |
| as | 768, 818 | 98906, 707 | 161766, 022 | 444 |
| c | 768, 819 | 98904, 372 | 161765, 724 | 445 |
| as | 768, 773 | 98902, 772 | 161765, 202 | 446 |
| sw | 768, 941 | 98938, 834 | 161760, 097 | 447 |
| level | 768, 207 | 98938, 430 | 161766, 222 | 448 |
| m.h | 768, 970 | 98939, 777 | 161766, 120 | 449 |
| m.h | 768, 001 | 98949, 068 | 161768, 046 | 450 |
| sw | 768, 002 | 98938, 870 | 161768, 617 | 451 |
| sw | 768, 616 | 98903, 406 | 161789, 842 | 452 |

| | | | | |
|-------|---------|-----------|------------|-----|
| sw | 777,776 | 94902,909 | 111726,428 | 403 |
| sw | 777,846 | 94901,717 | 111725,491 | 404 |
| level | 777,860 | 94901,129 | 111721,007 | 405 |
| sw | 777,888 | 94902,892 | 111719,826 | 406 |
| sw | 778,021 | 94903,421 | 111718,127 | 407 |
| sw | 778,929 | 94901,217 | 111721,242 | 408 |
| as | 778,880 | 94901,001 | 111717,911 | 409 |
| c | 778,926 | 94901,608 | 111718,224 | 410 |
| as | 778,888 | 94902,083 | 111718,042 | 411 |
| sw | 778,034 | 94906,428 | 111718,912 | 412 |
| level | 778,788 | 94907,892 | 111718,070 | 413 |
| sw | 778,920 | 94902,392 | 111727,029 | 414 |
| level | 778,787 | 94902,342 | 111728,009 | 415 |
| as | 778,780 | 94902,311 | 111728,622 | 416 |
| c | 778,787 | 94906,317 | 111720,322 | 417 |
| as | 778,772 | 94904,309 | 111724,917 | 418 |
| sw | 778,788 | 94901,860 | 111724,180 | 419 |
| level | 778,470 | 94901,342 | 111723,619 | 420 |
| sw | 779,240 | 94902,462 | 111724,224 | 421 |
| level | 779,222 | 94901,800 | 111724,687 | 422 |
| as | 779,219 | 94901,391 | 111721,410 | 423 |
| c | 779,441 | 94901,323 | 111721,480 | 424 |
| as | 779,430 | 94901,349 | 111721,672 | 425 |
| sw | 779,098 | 94900,780 | 111721,912 | 426 |
| level | 779,712 | 94901,463 | 111724,224 | 427 |
| level | 779,789 | 94901,483 | 111094,180 | 428 |
| as | 779,700 | 94900,022 | 111093,302 | 429 |
| sw | 779,898 | 94901,020 | 111093,780 | 430 |
| c | 779,700 | 94901,790 | 111091,988 | 431 |
| as | 779,720 | 94901,770 | 111091,088 | 432 |
| sw | 779,977 | 94901,317 | 111090,370 | 433 |
| level | 779,071 | 94901,802 | 111090,109 | 434 |
| bl | 779,726 | 94901,283 | 111087,224 | 435 |
| bl | 779,800 | 94901,801 | 111077,011 | 436 |
| as | 779,243 | 94901,300 | 111070,472 | 437 |
| c | 779,292 | 94901,301 | 111070,129 | 438 |
| as | 779,200 | 94901,231 | 111079,923 | 439 |
| sw | 779,273 | 94901,387 | 111071,124 | 440 |
| level | 779,973 | 94901,618 | 111071,309 | 441 |

| | | | | |
|-------|----------|------------|---------------|-----|
| sw | VV1, +00 | 9E909, 920 | 171079, 921 | E94 |
| sw | VV1, 922 | 9E909, A20 | 171070, 020 | E92 |
| sw | VV1, 299 | 9E979, 299 | 171072, 722 | E92 |
| level | VV1, 362 | 9E979, +40 | 171001, 712 | E90 |
| sw | VV1, 717 | 9E971, 227 | 171001, 927 | E97 |
| as | VV1, 410 | 9E970, 497 | 171009, 367 | E97 |
| c | VV1, 021 | 9E977, 9+4 | 171009, 774 | E98 |
| as | VV1, 020 | 9E979, 074 | 171009, 9+7 | E99 |
| sw | VV1, 882 | 9E982, +79 | 171009, +80 | 0++ |
| level | VV2, 122 | 9E980, 922 | 171001, A+1 | 0+1 |
| sw | VV2, 977 | 9E988, 2+7 | 1710+2, 212 | 0+2 |
| level | VV2, +03 | 9E991, 273 | 1710+0, 2+9 | 0+3 |
| bl | VV2, 7+7 | 9E997, 260 | 1710++7, 799 | 0+3 |
| bl | VV2, 792 | 9E998, +29 | 1710492, 217 | 0+0 |
| level | VV2, 9+2 | 9E991, 282 | 1710487, 627 | 0+7 |
| sor | VV2, 927 | 9E9A9, 1A9 | 1710482, 270 | 0+7 |
| as | VV2, 610 | 9E9A0, 227 | 1710481, 882 | 0+8 |
| c | VV2, 620 | 9E9A2, 282 | 1710481, 077 | 0+9 |
| as | VV2, 0A+ | 9E9A1, 0+4 | 1710481, 070 | 0+0 |
| sw | VV2, 692 | 9E977, 612 | 171048+, A7+ | 0+1 |
| level | VV2, 280 | 9E970, 602 | 171048+, 477 | 0+2 |
| level | VV2, 180 | 9E974, A12 | 1710+++, 107 | 0+2 |
| sw | VV2, 229 | 9E977, 202 | 1710++, 477 | 0+3 |
| as | VV2, ++7 | 9E9A+, 077 | 1710++, 9+7 | 0+0 |
| c | VV2, +09 | 9E9A2, 4+7 | 1710+1, 1A3 | 0+7 |
| as | VV2, +20 | 9E9A4, 32+ | 1710+1, 4+7 | 0+7 |
| sor | VV2, 788 | 9E99+, 229 | 1710402, 2A9 | 0+8 |
| sor | VV2, A81 | 9E99+, 7+2 | 1710487, V93 | 0+9 |
| sor | VV0, 272 | 9E991, 922 | 1710428, A82 | 0+0 |
| as | VV2, 979 | 9E9A7, 971 | 1710429, 017 | 0+1 |
| c | VV0, +09 | 9E9A7, +99 | 1710429, +99 | 0+2 |
| as | VV2, 927 | 9E9A8, 119 | 1710429, +A9 | 0+2 |
| sw | VV2, 943 | 9E9A+, 0A7 | 1710428, E17 | 0+2 |
| level | VV2, A04 | 9E978, +97 | 1710427, A27 | 0+0 |
| sw | VV0, 793 | 9E994, 2A2 | 17104+4, 902 | 0+2 |
| sw | VV0, A29 | 9E998, 297 | 17104+0, 298 | 0+2 |
| sw | VV0, 918 | 90++3, 429 | 17104+6, V81 | 0+8 |
| sw | VV0, 1++ | 90++4, 620 | 17104+1, 97+ | 0+9 |
| sw | VV0, 9+7 | 9E998, 919 | 17104+++, 208 | 0+2 |

| | | | | |
|-------|--|-----------------------|-------------|-----|
| sw | VV ₀ , A ₀₀ | 94990, 994 | 161399, 878 | 021 |
| as | VV ₀ , V ₂ ⁺ | 94989, 929 | 161399, 807 | 022 |
| c | VV ₀ , V ₂ ⁻ | 94987, 897 | 161399, 987 | 023 |
| as | VV ₀ , T ₈₉ | 94987, 241 | 161399, 87+ | 024 |
| as | VV ₀ , T ₉₄ | 94987, 440 | 161401, 020 | 025 |
| tp | VV ₀ , V ₂₉ | 94981, 712 | 161400, 962 | 026 |
| as | VV ₀ , o ₁ ⁺ | 94978, 0+9 | 161400, 077 | 027 |
| as | VV ₀ , o ₂₂ ⁺ | 94973, 720 | 161397, 622 | 028 |
| as | VV ₀ , L ₂₇ | 94987, 7+7 | 161390, 429 | 029 |
| level | VV ₀ , E ₆₂ | 94979, 787 | 161391, 020 | 030 |
| level | VV ₀ , A ₀₃ | 94981, 192 | 16127+, 427 | 031 |
| ep | VV ₁ , T ₄₈ | 94982, 772 | 16127+, 222 | 032 |
| as | VV ₁ , T ₀₃ | 94987, 293 | 16127+, 0+9 | 033 |
| c | VV ₁ , T ₁₀ | 94989, 003 | 16127+, 0+7 | 034 |
| as | VV ₁ , T ₁₁ ⁺ | 94991, 303 | 16127+, 021 | 035 |
| sw | VV ₁ , T ₁₀ | 94990, 711 | 161273, 837 | 036 |
| tp | VV ₁ , o ₀₁ ⁺ | 94990, 227 | 161273, 890 | 037 |
| sw | VV ₁ , E ₁₀ ⁺ | 94990, 173 | 161273, 02 | 038 |
| sw | VV ₁ , E ₉₁ | 94998, 171 | 161273, 120 | 039 |
| level | VV ₁ , o ₂₀ ⁺ | 94999, 270 | 161270, 129 | 040 |
| sw | VV ₁ , V ₇₇ | 90++4, A ₁ | 161273, 997 | 041 |
| sw | VV ₁ , A ₀₈ | 90++0, 628 | 161271, 990 | 042 |
| sw | VV ₁ , o ₇₁ | 94997, 918 | 161274, +21 | 043 |
| sw | VV ₁ , E ₈₀ | 94990, A72 | 161260, 429 | 044 |
| sw | VV ₁ , o ₁ ⁺ | 94990, 902 | 161261, A7+ | 045 |
| level | VV ₁ , A ₇₉ | 94997, +70 | 161261, 422 | 046 |
| as | VV ₁ , E ₂₄ | 94991, A76 | 161261, 426 | 047 |
| c | VV ₁ , E ₁₈ | 94989, A21 | 161261, 147 | 048 |
| as | VV ₁ , T ₁₈ | 94988, +47 | 16126+, 828 | 049 |
| sw | VV ₁ , T ₁₀ | 94982, 090 | 16126+, 687 | 050 |
| c | VV ₀ , A ₆ ⁺ | 94982, +22 | 16126+, 137 | 051 |
| ep | VV ₁ , T ₂₂ ⁰ | 94982, 920 | 16127+, +02 | 052 |
| ep | VV ₁ , T ₂₂ ² | 94984, A ₁ | 16124+, 267 | 053 |
| level | VV ₁ , +21 | 94983, 710 | 16124+, 021 | 054 |
| as | VV ₁ , o ₁₁ ⁺ | 94988, 91+ | 16124+, 907 | 055 |
| as | VV ₁ , o ₂₂ ⁺ | 94992, 771 | 161241, +68 | 056 |
| c | VV ₁ , o ₆₈ ⁺ | 9499+, 999 | 16124+, A7+ | 057 |
| sw | VV ₁ , V ₀₇ | 94997, 918 | 161241, 197 | 058 |
| sha | VV ₁ , A ₃₀ | 94990, 92+ | 161241, 627 | 059 |

| | | | | |
|-------|----------|------------|--------------|-----|
| sha | 776, 640 | 94990, 202 | 1612487, 672 | 070 |
| sha | 776, 620 | 94990, 032 | 1612508, 009 | 071 |
| level | 776, 806 | 94997, 674 | 1612240, 862 | 072 |
| sw | 776, 894 | 94997, 797 | 1612228, 641 | 073 |
| sw | 776, 994 | 94998, 997 | 1612227, A90 | 074 |
| sw | 776, 200 | 90009, 071 | 1612321, 600 | 075 |
| sw | 776, 311 | 90010, 237 | 1612228, 299 | 076 |
| sw | 776, 909 | 94997, A94 | 1612223, 770 | 077 |
| as | 776, 792 | 94993, 804 | 1612223, 047 | 078 |
| c | 776, 692 | 94991, A84 | 1612223, 008 | 079 |
| as | 776, 622 | 94990, 070 | 1612223, 000 | 080 |
| sw | 776, 697 | 94987, 818 | 1612222, 710 | 081 |
| level | 776, 000 | 94984, 981 | 1612222, 022 | 082 |
| sw | 776, 002 | 94999, 643 | 161206, 941 | 083 |
| level | 776, 107 | 90002, 780 | 161208, 960 | 084 |
| sw | 776, 110 | 90006, 423 | 161209, 429 | 085 |
| as | 776, 079 | 90007, A26 | 161202, 741 | 086 |
| sw | 776, 901 | 94999, 126 | 161299, 699 | 087 |
| sw | 776, 920 | 90001, 182 | 161280, 460 | 088 |
| sw | 776, 007 | 90009, 272 | 161288, 132 | 089 |
| sw | 776, 008 | 90010, 073 | 161284, 202 | 090 |
| sw | 776, 837 | 90002, 043 | 161281, 084 | 091 |
| sw | 776, 822 | 90001, 224 | 161280, 022 | 092 |
| level | 776, 762 | 90002, 221 | 161279, 264 | 093 |
| sw | 776, 811 | 90001, 906 | 161270, 934 | 094 |
| as | 776, 727 | 94998, 804 | 161274, 427 | 095 |
| c | 776, 792 | 94997, 082 | 161272, 678 | 096 |
| as | 776, 687 | 94993, 776 | 161272, 262 | 097 |
| sw | 776, 604 | 94991, 234 | 161272, 202 | 098 |
| level | 776, 771 | 94990, 202 | 161271, 842 | 099 |
| ep | 776, 892 | 90002, 797 | 161267, 347 | 100 |
| sw | 776, 649 | 90000, 201 | 161262, 402 | 101 |
| level | 776, 702 | 90007, 092 | 161262, 992 | 102 |
| sw | 776, 090 | 90010, 122 | 161240, 322 | 103 |
| level | 776, 077 | 90014, 107 | 161240, 490 | 104 |
| as | 776, 434 | 90007, 070 | 1612227, 169 | 105 |
| c | 776, 291 | 90004, 797 | 1612226, 381 | 106 |
| as | 776, 202 | 90002, A78 | 1612220, A74 | 107 |
| sw | 776, 201 | 94999, A17 | 1612224, 420 | 108 |

| | | | | |
|-------|-----------------------|------------|--------------|-----|
| level | VV ₀ , 000 | 94447, 049 | 1611223, 673 | 719 |
| sw | VV ₁ , 2V9 | 90+14, +4+ | 1611223, 246 | 710 |
| ep | VV ₁ , 029 | 90+10, 248 | 1611223, 148 | 711 |
| sw | VV ₁ , +07 | 90+16, 622 | 1611223, 268 | 712 |
| sw | VV ₀ , 9+1 | 90+13, 022 | 16112+9, 7+9 | 713 |
| c | VV ₀ , 881 | 90+11, 628 | 16112+9, +19 | 714 |
| sw | VV ₀ , 821 | 90+11, 1+8 | 16112+8, 328 | 715 |
| sw | VV ₀ , 808 | 90+16, 716 | 16112+6, 827 | 716 |
| level | VV ₀ , +29 | 90+14, 932 | 16112+6, 226 | 717 |
| sw | VV ₀ , V94 | 90+22, 128 | 1611191, 921 | 718 |
| sw | VV ₀ , 971 | 90+20, 784 | 1611191, 189 | 719 |
| sw | VV ₀ , 948 | 90+22, 796 | 1611192, 20+ | 720 |
| sw | VV ₀ , 761 | 90+23, 022 | 1611188, 198 | 721 |
| ep | VV ₀ , 844 | 90+22, 868 | 1611187, 47+ | 722 |
| level | VV ₀ , 828 | 90+27, 367 | 1611180, 86+ | 723 |
| as | VV ₀ , 72+ | 90+20, +78 | 1611183, 826 | 724 |
| c | VV ₀ , 710 | 90+17, 842 | 1611183, 682 | 725 |
| as | VV ₀ , 6+3 | 90+16, 24+ | 1611183, 4+7 | 726 |
| sw | VV ₀ , 623 | 90+12, 387 | 1611182, 049 | 727 |
| level | VV ₀ , 628 | 90+10, 984 | 1611182, 207 | 728 |
| sw | VV ₀ , 787 | 90+20, 1+8 | 1611149, 626 | 729 |
| level | VV ₀ , 72+ | 90+21, +42 | 1611150, 162 | 730 |
| ep | VV ₀ , 846 | 90+20, +62 | 1611188, 24+ | 731 |
| as | VV ₀ , 644 | 90+26, 309 | 1611146, 980 | 732 |
| c | VV ₀ , 64+ | 90+24, A78 | 1611146, 220 | 733 |
| as | VV ₀ , 08+ | 90+22, 777 | 1611140, 688 | 734 |
| level | VV ₀ , 017 | 90+18, 943 | 1611143, 098 | 735 |
| level | VV ₀ , 772 | 90+17, 090 | 1611142, 411 | 736 |
| bl | VV ₀ , 888 | 90+20, 841 | 1611142, +27 | 737 |
| ep | VV ₀ , 782 | 90+22, 778 | 1611149, 377 | 738 |
| bl | VV ₁ , 666 | 90+24, 782 | 1611144, 037 | 739 |
| bl | VV ₁ , +02 | 90+20, +28 | 1611141, 9+1 | 740 |
| sor | VV ₀ , 777 | 90+22, 018 | 1611149, 409 | 741 |
| sw | VV ₀ , 76+ | 90+29, 836 | 1611128, 232 | 742 |
| c | VV ₀ , 6+1 | 90+27, 682 | 1611128, +20 | 743 |
| as | VV ₀ , 6+4 | 90+20, 9+7 | 1611127, 407 | 744 |
| sw | VV ₀ , 042 | 90+22, 70+ | 1611126, 19+ | 745 |
| level | VV ₀ , +07 | 90+21, 9+2 | 1611126, 271 | 746 |
| ep | VV ₀ , 778 | 90+28, 16+ | 161111+, +62 | 747 |

| | | | | |
|-------|----------|------------|-------------|-----|
| level | VV6, 001 | 90+40, 8A8 | 161+86, 07. | 748 |
| sor | VV6, 7A8 | 90+44, 007 | 161+82, 208 | 749 |
| ep | VV6, 028 | 90+44, 9+2 | 161+82, 090 | 750 |
| as | VV6, 701 | 90+40, 972 | 161+80, 432 | 751 |
| c | VV6, V+2 | 90+29, 347 | 161+79, A14 | 752 |
| as | VV6, V20 | 90+27, 007 | 161+79, 241 | 753 |
| sw | VV6, A+1 | 90+22, 727 | 161+78, 266 | 754 |
| level | VV6, V99 | 90+22, 1+2 | 161+77, 777 | 755 |
| sw | VV6, A49 | 90+21, 007 | 161+72, 417 | 756 |
| ep | VV6, +82 | 90+21, V79 | 161+72, 286 | 757 |
| level | VV6, V92 | 90+01, 170 | 161+63, 407 | 758 |
| sw | VV6, E37 | 90+02, V+2 | 161+04, 862 | 759 |
| bl | VV6, 322 | 90+00, V28 | 161+00, 9+2 | 760 |
| sor | VV6, 198 | 90+03, 608 | 161+49, 497 | 761 |
| as | VV6, 922 | 90+01, 222 | 161+21, 416 | 762 |
| c | VV6, A90 | 90+48, 276 | 161+21, 6+6 | 763 |
| as | VV6, A00 | 90+47, 0+2 | 161+20, 927 | 764 |
| sw | VV6, 976 | 90+42, 024 | 161+22, 108 | 765 |
| level | VV6, 476 | 90+4+, 079 | 161+21, 778 | 766 |
| ep | VV6, 2A2 | 90+07, 222 | 161+21, 172 | 767 |
| sor | VV6, 209 | 90+07, A87 | 161+21, 299 | 768 |
| bl | VV6, E1+ | 90+08, 092 | 161+21, 422 | 769 |
| sor | VV6, 2A+ | 90+7+, 212 | 161+21, 394 | 770 |
| sor | VV6, 022 | 90+72, A+1 | 161+22, 0+0 | 771 |
| sor | VV6, 191 | 90+70, 329 | 161+12, 0+0 | 772 |
| sor | VV6, 299 | 90+77, 278 | 161+12, 493 | 773 |
| sw | VV6, 920 | 90+77, 702 | 161+11, 080 | 774 |
| as | VV6, A07 | 90+77, A12 | 161+11, 0+0 | 775 |
| c | VV6, 922 | 90+7+, 747 | 161+11, 483 | 776 |
| as | VV6, A20 | 90+09, 127 | 161+11, 42+ | 777 |
| ep | VV6, 1+2 | 90+03, 0+2 | 161+11, 0+7 | 778 |
| sw | VV6, 382 | 90+02, 7+1 | 161+11, 7+8 | 779 |
| level | VV6, +16 | 90+0+, 978 | 161+11, 712 | 780 |
| sw | VV6, V94 | 90+78, V12 | 161+0+, 227 | 781 |
| level | VV6, 7+8 | 90+7+, 222 | 161+0+, 02+ | 782 |
| ep | VV6, +72 | 90+79, A+2 | 161+0+, 010 | 783 |
| ep | VV6, 747 | 90+70, 081 | 16+992, A24 | 784 |
| sw | VV6, 342 | 90+76, 279 | 16+989, 221 | 785 |
| bl | VV6, E28 | 90+A+, 822 | 16+986, 222 | 786 |

| | | | | |
|-------|----------|------------|-------------|-----|
| bl | 771, 0+9 | 90+80, 2+0 | 17+980, 0+0 | 787 |
| bl | 771, 498 | 90+81, 9+2 | 17+981, 3+7 | 788 |
| bl | 772, 40+ | 90+82, 8+1 | 17+981, 6+8 | 789 |
| bl | 770, 276 | 90+80, 4+4 | 17+980, 7+4 | 790 |
| sw | 770, 326 | 90+82, 1+2 | 17+982, 7+2 | 791 |
| as | 770, 279 | 90+80, 8+0 | 17+982, 0+6 | 792 |
| c | 770, 281 | 90+80, 1+0 | 17+982, 2+6 | 793 |
| as | 770, 122 | 90+80, 8+0 | 17+981, 1+0 | 794 |
| sw | 770, 472 | 90+82, 0+0 | 17+981, 9+8 | 795 |
| level | 779, 089 | 90+71, 2+0 | 17+978, 3+8 | 797 |
| ep | 779, 98+ | 90+9+, 0+6 | 17+972, 1+1 | 798 |
| level | 779, 396 | 90+91, 0+2 | 17+972, 4+0 | 799 |
| sw | 779, 8+6 | 90+9+, 0+1 | 17+971, 9+6 | 799 |
| as | 779, 40+ | 90+89, 0+2 | 17+900, 2+2 | 799 |
| c | 779, 281 | 90+88, 0+2 | 17+902, 7+2 | 799 |
| as | 779, 228 | 90+80, 9+2 | 17+902, 8+8 | 799 |
| ep | 779, 003 | 90+83, 7+2 | 17+988, 2+8 | 799 |
| level | 778, 620 | 90+82, 0+7 | 17+987, 3+8 | 799 |
| ep | 779, 467 | 90+98, 0+1 | 17+942, 8+1 | 799 |
| level | 778, 887 | 90+91, 3+2 | 17+95+, 7+8 | 799 |
| sw | 779, 278 | 90+99, 2+0 | 17+928, 7+8 | 799 |
| sw | 778, 917 | 90+94, 2+8 | 17+919, 9+1 | 799 |
| level | 778, 39+ | 90+97, 2+1 | 17+919, 9+1 | 799 |
| as | 778, 078 | 90+91, 1+9 | 17+917, 8+9 | 799 |
| c | 778, 078 | 90+99, 2+7 | 17+917, 3+8 | 799 |
| as | 778, 028 | 90+97, 0+4 | 17+916, 7+6 | 799 |
| sw | 778, 729 | 90+93, 7+0 | 17+914, 9+4 | 799 |
| level | 778, 121 | 90+91, 0+9 | 17+914, 0+2 | 799 |
| ep | 778, 727 | 90+94, 1+1 | 17+912, 4+9 | 799 |
| m.h | 778, 02+ | 90+97, 1+7 | 17+9+2, 0+2 | 799 |
| m.h | 778, 091 | 90+97, 9+0 | 17+9+0, 2+6 | 799 |
| level | 777, 001 | 90+97, 1+8 | 17+9+0, 4+2 | 799 |
| as | 778, 39+ | 90+91, 8+2 | 17+9+0, 1+2 | 799 |
| c | 778, 461 | 90+93, 0+8 | 17+9+0, 2+0 | 799 |
| as | 778, 440 | 90+90, 7+8 | 17+9+0, 8+2 | 799 |
| m.h | 778, 663 | 90+97, 3+8 | 17+9+3, 3+6 | 799 |
| m.h | 778, 683 | 90+96, 2+9 | 17+9+0, 8+6 | 799 |
| level | 777, 407 | 90+97, 2+8 | 17+9+0, 4+6 | 799 |
| sw | 778, 0+6 | 90+97, 0+2 | 17+9+0, 2+6 | 799 |

| | | | | |
|-------|----------|-------------|-------------|-----|
| sw | V68, V+1 | 901+1, 929 | 16+9+1, 9+0 | V26 |
| ep | V68, V40 | 90111, 911 | 16+89+, 910 | V27 |
| level | V68, 192 | 90112, 872 | 16+882, 297 | V28 |
| sw | V69, 174 | 90112, 477 | 16+881, 970 | V29 |
| as | V68, A19 | 901+1, 789 | 16+88+, 072 | V30 |
| c | V68, V9+ | 901+1, 790 | 16+879, 947 | V31 |
| as | V68, V91 | 901+1, 720 | 16+879, 087 | V32 |
| sw | V69, 001 | 901++1, 040 | 16+878, 278 | V33 |
| level | V68, 1+8 | 90+98, 8+2 | 16+878, +17 | V34 |
| ep | V69, ++7 | 901++1, 291 | 16+877, 302 | V35 |
| level | V68, 91+ | 90+99, 874 | 16+809, 166 | V36 |
| sw | V69, 87+ | 901+1, 278 | 16+809, 277 | V37 |
| as | V69, 287 | 901+0, 13+ | 16+808, 439 | V38 |
| c | V69, 220 | 901+7, +87 | 16+808, 626 | V39 |
| as | V69, 222 | 901+9, 217 | 16+808, 621 | V40 |
| sw | V69, 028 | 90112, 910 | 16+808, 2+6 | V41 |
| level | V69, +12 | 90114, +99 | 16+808, 462 | V42 |
| ep | V69, V82 | 90112, 403 | 16+842, 767 | V43 |
| level | V69, V1+ | 90114, 822 | 16+842, +08 | V44 |
| as | V69, V22 | 901+9, 040 | 16+829, 837 | V45 |
| c | V69, V93 | 901+1, +1+ | 16+829, 486 | V46 |
| as | V69, V22 | 901+0, 797 | 16+829, +8+ | V47 |
| sw | VV+, +90 | 901+1, 601 | 16+824, 7+2 | V48 |
| level | V69, 211 | 901++1, 168 | 16+822, 769 | V49 |
| ep | VV+, +88 | 901+1, 447 | 16+822, 4++ | V50 |
| sw | VV+, V22 | 901+3, +28 | 16+8+1, 421 | V51 |
| level | VV+, 2+4 | 901+1, 811 | 16+8+1, 187 | V52 |
| ep | VV+, 988 | 901+3, 177 | 16+798, 20+ | V53 |
| ep | VV+, 992 | 901+3, 627 | 16+790, 42+ | V54 |
| sw | VV1, +11 | 901+3, 440 | 16+790, 887 | V55 |
| as | VV+, 622 | 901+7, 6+3 | 16+799, 210 | V56 |
| c | VV+, V80 | 901+9, 281 | 16+799, 377 | V57 |
| as | VV+, V82 | 90111, 410 | 16+799, 092 | V58 |
| sw | VV+, V67 | 90114, 163 | 16+8+0, 993 | V59 |
| level | VV+, 013 | 90116, 177 | 16+8+0, 471 | V60 |
| level | VV+, 627 | 90117, 92+ | 16+797, 080 | V61 |
| as | VV1, 209 | 90114, 990 | 16+796, 67+ | V62 |
| sw | VV1, 242 | 90114, 904 | 16+790, 013 | V63 |
| sw | VV1, +62 | 90110, 981 | 16+798, 472 | V64 |

| | | | | |
|-------|----------|------------|-------------|-----|
| sw | VV1, 141 | 90122, 384 | 16-790, 041 | V10 |
| sw | VV1, 281 | 90122, 822 | 16-790, 041 | V16 |
| sw | VV1, 162 | 90118, 117 | 16-789, 041 | V17 |
| sw | VV1, 146 | 90113, 202 | 16-788, 044 | V18 |
| bl | VV1, 294 | 90110, 977 | 16-787, 226 | V19 |
| bl | VV1, 282 | 90110, 327 | 16-780, 030 | V1+ |
| as | VV1, 208 | 90112, 027 | 16-784, 041 | V11 |
| as | VV+, 766 | 90100, 141 | 16-794, 979 | V12 |
| as | VV+, 672 | 90-92, 724 | 16-790, 018 | V13 |
| sw | VV+, 476 | 90-92, 774 | 16-796, 763 | V14 |
| c | VV+, 671 | 90-92, 817 | 16-792, 792 | V15 |
| as | VV+, 627 | 90-92, 708 | 16-789, 018 | V16 |
| sw | VV+, 077 | 90-93, 091 | 16-788, 012 | V17 |
| level | VV+, 100 | 90-93, 117 | 16-787, 122 | V18 |
| as | VV+, 760 | 90100, 109 | 16-787, 94+ | V19 |
| sw | VV+, 942 | 90100, 167 | 16-786, 772 | V1+ |
| as | VV+, 977 | 90103, 412 | 16-786, 212 | V11 |
| as | VV1, 271 | 901-7, 282 | 16-782, 044 | V12 |
| ep | VV1, 470 | 901-4, 089 | 16-780, 120 | V13 |
| as | VV+, 827 | 901-4, 623 | 16-794, 460 | V14 |
| as | VV+, 762 | 901-7, 39+ | 16-790, 124 | V15 |
| as | VV+, 701 | 901-7, 80+ | 16-796, 707 | V16 |
| as | VV+, 682 | 901-7, 79+ | 16-798, 707 | V17 |
| as | VV1, 267 | 901-9, 79+ | 16-778, 486 | V18 |
| as | VV1, 071 | 90113, 917 | 16-776, 48+ | V19 |
| c | VV1, 787 | 90112, 288 | 16-774, 644 | V1+ |
| bl | VV2, 187 | 90118, 044 | 16-771, 940 | V11 |
| sor | VV1, 919 | 90118, 220 | 16-779, 071 | V12 |
| sor | VV2, 058 | 90118, 908 | 16-776, 002 | V13 |
| as | VV1, 977 | 90110, 142 | 16-770, 937 | V14 |
| c | VV2, -17 | 90113, 610 | 16-770, 602 | V15 |
| as | VV1, 972 | 90111, 477 | 16-770, 271 | V16 |
| sw | VV2, -30 | 901-7, 628 | 16-772, 82+ | V17 |
| level | VV1, 088 | 901-7, 002 | 16-772, 189 | V18 |
| sor | VV2, 367 | 90119, 000 | 16-770, 784 | V19 |
| bl | VV2, 618 | 90120, 217 | 16-702, 907 | A++ |
| as | VV2, 662 | 90116, 787 | 16-702, 012 | A+1 |
| c | VV2, 692 | 90110, 307 | 16-702, 370 | A+2 |
| as | VV2, 779 | 90113, 227 | 16-702, 029 | A+3 |

| | | | | |
|-------|----------|-------------|-------------|-----|
| ep | VV2, 602 | 901+9, 1+7 | 16+702, 801 | A+8 |
| sw | VV2, 681 | 901+8, 218 | 16+702, 66+ | A+0 |
| sw | VV2, 742 | 901+7, 778 | 16+702, 28+ | A+6 |
| sw | VV2, 822 | 901+6, 919 | 16+702, 683 | A+7 |
| sw | VV2, 878 | 901+1, 684 | 16+702, +8+ | A+8 |
| sw | VV2, 773 | 901+8, 848 | 16+702, 912 | A+9 |
| ep | VV3, +17 | 901+9, 34+ | 16+703, A99 | A1+ |
| sw | VV3, 388 | 90111+, 011 | 16+703, 398 | A11 |
| level | VV3, 103 | 901+8, 720 | 16+703, 280 | A12 |
| as | VV3, 362 | 90114, 90+ | 16+703, A87 | A13 |
| c | VV3, 398 | 90116, 777 | 16+703, +42 | A14 |
| as | VV3, 379 | 90118, A99 | 16+703, 220 | A15 |
| bl | VV3, 674 | 90122, 0+3 | 16+703, 311 | A16 |
| sor | VV4, +26 | 90123, 002 | 16+704, 34+ | A17 |
| bl | VV4, 247 | 90124, 068 | 16+704, +26 | A18 |
| ep | VV4, 273 | 90127, 3+8 | 16+704, +12 | A19 |
| bl | VV4, 248 | 90126, 907 | 16+704, 361 | A20 |
| as | VV4, 77+ | 90126, 029 | 16+704, +16 | A21 |
| bl | VV4, 977 | 90122, A26 | 16+704, +81 | A22 |
| as | VV4, A99 | 90118, 910 | 16+704, 262 | A23 |
| ep | VV5, +8+ | 90114, 779 | 16+705, 223 | A24 |
| as | VV5, 271 | 90119, 1A9 | 16+705, 208 | A25 |
| c | VV5, 3+2 | 90121, 113 | 16+705, A98 | A26 |
| as | VV5, 299 | 90123, 126 | 16+705, A+1 | A27 |
| as | VV5, 048 | 90124, 97+ | 16+705, +87 | A28 |
| c | VV5, 648 | 90123, +87 | 16+705, 287 | A29 |
| as | VV5, 034 | 90121, 2+3 | 16+705, A28 | A30 |
| level | V8+, 463 | 90143, +67 | 16+098, V9+ | A31 |
| as | V8+, 428 | 90141, 243 | 16+098, 948 | A32 |
| c | V8+, 489 | 90149, +78 | 16+098, 680 | A33 |
| as | V8+, 400 | 90127, 8A3 | 16+096, 337 | A34 |
| sw | V8+, 366 | 90120, +82 | 16+096, 807 | A35 |

مُلْحِق رَقْم [5]

Alignment Curve Report

شارع السهل الجديد

Alignment Curve Report

Project Name: D:\ارسم\تصميم 2013\برد.dwg

Report Date: 4/6/13 12:18:49 am

Client: Client Company

Project Description:

Prepared by: Preparer

Alignment: Alignment_-_1

Description:

Tangent Data

Length: 91.096 Course: S 89° 00' 32.0686" E

Circular Curve Data

Delta: 26° 34' 43.8032" Type: RIGHT

Radius: 200.000

Length: 92.778 Tangent: 47.239

Mid-Ord: 5.356 External: 5.503

Chord: 91.948 Course: S 75° 43' 10.1670" E

Tangent Data

Length: 28.421 Course: S 62° 25' 48.2654" E

Circular Curve Data

Delta: 19° 26' 13.4573" Type: LEFT

Radius: 373.175

Length: 126.596 Tangent: 63.912

Mid-Ord: 5.355 External: 5.433

Chord: 125.990 Course: S 72° 08' 54.9940" E

Tangent Data

Length: 196.513 Course: S 81° 52' 01.7226" E

Circular Curve Data

Delta: 09° 08' 25.6968" Type: LEFT

Radius: 598.035

Length: 95.405 Tangent: 47.804

Mid-Ord: 1.902 External: 1.908

Chord: 95.304 Course: S 86° 26' 14.5710" E

Tangent Data

| | | | |
|---------|--------|---------|----------------------|
| Length: | 63.389 | Course: | N 88° 59' 32.5806" E |
|---------|--------|---------|----------------------|

Circular Curve Data

| | | | |
|--------|------------------|-------|-------|
| Delta: | 12° 01' 39.5046" | Type: | RIGHT |
|--------|------------------|-------|-------|

| | | | |
|---------|----------|--|--|
| Radius: | 1494.311 | | |
|---------|----------|--|--|

| | | | |
|---------|---------|----------|---------|
| Length: | 313.689 | Tangent: | 157.423 |
|---------|---------|----------|---------|

| | | | |
|----------|-------|-----------|-------|
| Mid-Ord: | 8.224 | External: | 8.269 |
|----------|-------|-----------|-------|

| | | | |
|--------|---------|---------|----------------------|
| Chord: | 313.113 | Course: | S 84° 59' 37.6671" E |
|--------|---------|---------|----------------------|

Tangent Data

| | | | |
|---------|--------|---------|----------------------|
| Length: | 27.629 | Course: | S 78° 58' 47.9148" E |
|---------|--------|---------|----------------------|

Circular Curve Data

| | | | |
|--------|------------------|-------|------|
| Delta: | 32° 16' 23.7269" | Type: | LEFT |
|--------|------------------|-------|------|

| | | | |
|---------|---------|--|--|
| Radius: | 206.352 | | |
|---------|---------|--|--|

| | | | |
|---------|---------|----------|--------|
| Length: | 116.233 | Tangent: | 59.703 |
|---------|---------|----------|--------|

| | | | |
|----------|-------|-----------|-------|
| Mid-Ord: | 8.130 | External: | 8.463 |
|----------|-------|-----------|-------|

| | | | |
|--------|---------|---------|----------------------|
| Chord: | 114.702 | Course: | N 84° 53' 00.2217" E |
|--------|---------|---------|----------------------|

Tangent Data

| | | | |
|---------|-------|---------|----------------------|
| Length: | 7.532 | Course: | N 68° 44' 48.3583" E |
|---------|-------|---------|----------------------|

Circular Curve Data

| | | | |
|--------|------------------|-------|-------|
| Delta: | 10° 39' 46.5741" | Type: | RIGHT |
|--------|------------------|-------|-------|

| | | | |
|---------|---------|--|--|
| Radius: | 236.188 | | |
|---------|---------|--|--|

| | | | |
|---------|--------|----------|--------|
| Length: | 43.955 | Tangent: | 22.041 |
|---------|--------|----------|--------|

| | | | |
|----------|-------|-----------|-------|
| Mid-Ord: | 1.022 | External: | 1.026 |
|----------|-------|-----------|-------|

| | | | |
|--------|--------|---------|----------------------|
| Chord: | 43.892 | Course: | N 74° 04' 41.6453" E |
|--------|--------|---------|----------------------|

Tangent Data

| | | | |
|---------|---------|---------|----------------------|
| Length: | 225.944 | Course: | N 79° 24' 34.9324" E |
|---------|---------|---------|----------------------|

Circular Curve Data

| | | | |
|--------|------------------|-------|-------|
| Delta: | 08° 24' 47.0766" | Type: | RIGHT |
|--------|------------------|-------|-------|

| | | | |
|---------|---------|--|--|
| Radius: | 200.000 | | |
|---------|---------|--|--|

| | | | |
|---------|--------|----------|--------|
| Length: | 29.367 | Tangent: | 14.710 |
|---------|--------|----------|--------|

| | | | |
|----------|-------|-----------|-------|
| Mid-Ord: | 0.539 | External: | 0.540 |
|----------|-------|-----------|-------|

| | | | |
|--------|--------|---------|----------------------|
| Chord: | 29.341 | Course: | N 83° 36' 58.4707" E |
|--------|--------|---------|----------------------|

Tangent Data

| | | | |
|---------|---------|---------|----------------------|
| Length: | 301.161 | Course: | N 87° 49' 22.0090" E |
|---------|---------|---------|----------------------|

Circular Curve Data

| | | | |
|--------|------------------|-------|-------|
| Delta: | 09° 24' 43.3979" | Type: | RIGHT |
|--------|------------------|-------|-------|

| | | | |
|----------|---------|-----------|----------------------|
| Radius: | 200.000 | | |
| Length: | 32.854 | Tangent: | 16.464 |
| Mid-Ord: | 0.674 | External: | 0.677 |
| Chord: | 32.817 | Course: | S 87° 28' 16.2921" E |

Tangent Data

| | | | |
|---------|---------|---------|----------------------|
| Length: | 216.890 | Course: | S 82° 45' 54.5931" E |
|---------|---------|---------|----------------------|

مُلْحِق رَقْم [٦]

Vertical Curve Report

Profile Vertical Curve Report

Client: Prepared by:
Client Preparer
Client Company Your Company Name
Address 1 شارع أسهل الجديد
Date: 4/6/13 12:19:50 am

Vertical Alignment: Alignment - 1 - VP 46

Description:

Station Range: Start: 0.000, End: 2009.452

Vertical Curve Information:(sag curve)

PVC Station: 23.922 Elevation: 773.502m
PVI Station: 52.276 Elevation: 772.667m
PVT Station: 80.631 Elevation: 772.153m
Low Point: 80.631 Elevation: 772.153m
Grade in(%): -2.947% Grade out(%): -1.813%
Change(%): 1.134% K: 50.000m

Curve Length: 56.708m Curve Radius 5,000.000m

Headlight Distance:

Vertical Curve Information:(sag curve)

PVC Station: 80.691 Elevation: 772.152m
PVI Station: 95.000 Elevation: 771.892m
PVT Station: 109.309 Elevation: 772.155m
Low Point: 94.908 Elevation: 772.023m
Grade in(%): -1.813% Grade out(%): 1.836%
Change(%): 3.649% K: 7.842m

Curve Length: 28.618m Curve Radius 784.196m

Headlight Distance: 132.477m

Vertical Curve Information:(sag curve)

PVC Station: 134.990 Elevation: 772.627m
PVI Station: 175.666 Elevation: 773.374m
PVT Station: 216.343 Elevation: 774.782m
Low Point: 134.990 Elevation: 772.627m
Grade in(%): 1.836% Grade out(%): 3.463%

| | | | |
|---|----------|--------------------|------------|
| Change(%): | 1.627% | K: | 50.000m |
| Curve Length: | 81.353m | Curve Radius | 5,000.000m |
| Headlight Distance: | | | |
| Vertical Curve Information:(crest curve) | | | |
| PVC Station: | 219.784 | Elevation: | 774.902m |
| PVI Station: | 261.185 | Elevation: | 776.335m |
| PVT Station: | 302.585 | Elevation: | 777.084m |
| High Point: | 302.585 | Elevation: | 777.084m |
| Grade in(%): | 3.463% | Grade out(%): | 1.807% |
| Change(%): | 1.656% | K: | 50.000m |
| Curve Length: | 82.801m | Curve Radius | 5,000.000m |
| Passing Distance: | 197.023m | Stopping Distance: | 252.573m |
| Vertical Curve Information:(crest curve) | | | |
| PVC Station: | 323.726 | Elevation: | 777.466m |
| PVI Station: | 363.087 | Elevation: | 778.177m |
| PVT Station: | 402.449 | Elevation: | 778.269m |
| High Point: | 402.449 | Elevation: | 778.269m |
| Grade in(%): | 1.807% | Grade out(%): | 0.233% |
| Change(%): | 1.574% | K: | 50.000m |
| Curve Length: | 78.723m | Curve Radius | 5,000.000m |
| Passing Distance: | 203.046m | Stopping Distance: | 261.474m |
| Vertical Curve Information:(sag curve) | | | |
| PVC Station: | 428.681 | Elevation: | 778.330m |
| PVI Station: | 467.000 | Elevation: | 778.419m |
| PVT Station: | 505.319 | Elevation: | 779.096m |
| Low Point: | 428.681 | Elevation: | 778.330m |
| Grade in(%): | 0.233% | Grade out(%): | 1.766% |
| Change(%): | 1.533% | K: | 50.000m |
| Curve Length: | 76.638m | Curve Radius | 5,000.000m |
| Headlight Distance: | | | |
| Vertical Curve Information:(crest curve) | | | |
| PVC Station: | 571.846 | Elevation: | 780.271m |
| PVI Station: | 582.000 | Elevation: | 780.450m |

| | | | |
|-------------------|---------|--------------------|----------|
| PVT Station: | 592.155 | Elevation: | 780.290m |
| High Point: | 582.578 | Elevation: | 780.366m |
| Grade in(%): | 1.766% | Grade out(%): | -1.576% |
| Change(%): | 3.341% | K: | 6.078m |
| Curve Length: | 20.309m | Curve Radius | 607.804m |
| Passing Distance: | 87.281m | Stopping Distance: | 114.812m |

Vertical Curve Information:(crest curve)

| | | | |
|-------------------|----------|--------------------|----------|
| PVC Station: | 657.915 | Elevation: | 779.254m |
| PVI Station: | 660.000 | Elevation: | 779.221m |
| PVT Station: | 662.085 | Elevation: | 779.167m |
| High Point: | 657.915 | Elevation: | 779.254m |
| Grade in(%): | -1.576% | Grade out(%): | -2.572% |
| Change(%): | 0.997% | K: | 4.185m |
| Curve Length: | 4.171m | Curve Radius | 418.543m |
| Passing Distance: | 260.702m | Stopping Distance: | 353.016m |

Vertical Curve Information:(crest curve)

| | | | |
|-------------------|----------|--------------------|-------------|
| PVC Station: | 713.128 | Elevation: | 777.854m |
| PVI Station: | 772.862 | Elevation: | 776.318m |
| PVT Station: | 832.597 | Elevation: | 774.119m |
| High Point: | 713.128 | Elevation: | 777.854m |
| Grade in(%): | -2.572% | Grade out(%): | -3.682% |
| Change(%): | 1.109% | K: | 107.687m |
| Curve Length: | 119.469m | Curve Radius | 10,768.674m |
| Passing Distance: | 292.032m | Stopping Distance: | 374.952m |

Vertical Curve Information:(sag curve)

| | | | |
|---------------|----------|---------------|------------|
| PVC Station: | 841.848 | Elevation: | 773.778m |
| PVI Station: | 930.999 | Elevation: | 770.496m |
| PVT Station: | 1020.150 | Elevation: | 771.273m |
| Low Point: | 986.022 | Elevation: | 771.124m |
| Grade in(%): | -3.682% | Grade out(%): | 0.872% |
| Change(%): | 4.553% | K: | 39.161m |
| Curve Length: | 178.302m | Curve Radius | 3,916.052m |

Headlight Distance: 215.812m

Vertical Curve Information:(sag curve)

| | | | |
|--------------|----------|---------------|----------|
| PVC Station: | 1155.975 | Elevation: | 772.457m |
| PVI Station: | 1227.980 | Elevation: | 773.084m |
| PVT Station: | 1299.985 | Elevation: | 775.872m |
| Low Point: | 1155.975 | Elevation: | 772.457m |
| Grade in(%): | 0.872% | Grade out(%): | 3.872% |
| Change(%): | 3.000% | K: | 48.002m |

Curve Length: 144.010m Curve Radius 4,800.160m

Headlight Distance: 331.596m

Vertical Curve Information:(crest curve)

| | | | |
|--------------|----------|---------------|----------|
| PVC Station: | 1583.168 | Elevation: | 786.836m |
| PVI Station: | 1644.035 | Elevation: | 789.192m |
| PVT Station: | 1704.901 | Elevation: | 790.179m |
| High Point: | 1704.901 | Elevation: | 790.179m |
| Grade in(%): | 3.872% | Grade out(%): | 1.620% |
| Change(%): | 2.252% | K: | 54.067m |

Curve Length: 121.733m Curve Radius 5,406.675m

Passing Distance: 175.328m Stopping Distance: 216.186m

Vertical Curve Information:(sag curve)

| | | | |
|--------------|----------|---------------|----------|
| PVC Station: | 1749.345 | Elevation: | 790.899m |
| PVI Station: | 1788.588 | Elevation: | 791.534m |
| PVT Station: | 1827.832 | Elevation: | 793.024m |
| Low Point: | 1749.345 | Elevation: | 790.899m |
| Grade in(%): | 1.620% | Grade out(%): | 3.796% |
| Change(%): | 2.176% | K: | 36.071m |

Curve Length: 78.487m Curve Radius 3,607.138m

Headlight Distance: 663.125m

Vertical Curve Information:(crest curve)

| | | | |
|--------------|----------|------------|----------|
| PVC Station: | 1843.501 | Elevation: | 793.619m |
| PVI Station: | 1902.453 | Elevation: | 795.857m |
| PVT Station: | 1961.404 | Elevation: | 796.742m |
| High Point: | 1961.404 | Elevation: | 796.742m |

| | | | |
|-------------------|----------|--------------------|------------|
| Grade in(%): | 3.796% | Grade out(%): | 1.502% |
| Change(%): | 2.294% | K: | 51.390m |
| Curve Length: | 117.903m | Curve Radius | 5,139.014m |
| Passing Distance: | 171.281m | Stopping Distance: | 211.377m |

مُلْحِق رَقْم [٧]

Volume Report

Volume Report

Client:

Client

Client Company

Address 1

Date: 4/5/13 11:32:15 pm

Prepared by:

Preparer

Your Company Name

123 Main Street

Alignment: Alignment - 1

Sample Line Group: SLG- 1

Start Sta: 0.000

End Sta: 2009.452

| Station | Cut Area (Sq.M.) | Cut Volume (Cu.M.) | Reusable Volume (Cu.M.) | Fill Area (Sq.M.) | Fill Volume (Cu.M.) | Cum. Cut Vol. (Cu.M.) | Cum. Reusable Vol. (Cu.M.) | Cum. Fill Vol. (Cu.M.) | Cum. Net Vol. (Cu.M.) |
|---------|---------------------|-----------------------|----------------------------|----------------------|------------------------|--------------------------|-------------------------------|---------------------------|--------------------------|
| 0.000 | 2.695 | 0.000 | 0.000 | 0.003 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| 20.000 | 0.923 | 36.181 | 36.181 | 0.749 | 7.513 | 36.181 | 7.513 | 7.513 | 28.668 |
| 40.000 | 3.154 | 40.769 | 40.769 | 0.000 | 7.485 | 76.950 | 14.998 | 14.998 | 61.952 |
| 60.000 | 4.339 | 74.925 | 74.925 | 0.000 | 0.000 | 151.876 | 14.998 | 14.998 | 136.878 |
| 80.000 | 3.743 | 80.816 | 80.816 | 0.000 | 0.000 | 232.691 | 14.998 | 14.998 | 217.693 |
| 91.096 | 1.817 | 30.843 | 30.843 | 0.133 | 0.739 | 263.534 | 15.737 | 15.737 | 247.797 |
| 100.000 | 1.587 | 15.594 | 15.594 | 0.466 | 2.626 | 279.129 | 18.363 | 18.363 | 260.766 |
| 120.000 | 1.311 | 29.858 | 29.858 | 0.539 | 9.916 | 308.986 | 28.279 | 28.279 | 280.708 |
| 137.484 | 1.168 | 22.339 | 22.339 | 0.336 | 7.569 | 331.325 | 35.847 | 35.847 | 295.478 |
| 140.000 | 1.180 | 2.954 | 2.954 | 0.338 | 0.848 | 334.279 | 36.695 | 36.695 | 297.585 |
| 160.000 | 0.833 | 20.758 | 20.758 | 1.000 | 13.202 | 355.038 | 49.896 | 49.896 | 305.141 |
| 180.000 | 0.720 | 16.042 | 16.042 | 2.354 | 33.106 | 371.079 | 83.002 | 83.002 | 288.077 |
| 183.873 | 1.008 | 3.458 | 3.458 | 1.842 | 8.017 | 374.538 | 91.019 | 91.019 | 283.518 |
| 200.000 | 2.372 | 27.259 | 27.259 | 0.300 | 17.274 | 401.797 | 108.294 | 108.294 | 293.503 |
| 212.295 | 3.675 | 37.174 | 37.174 | 0.016 | 1.942 | 438.970 | 110.236 | 110.236 | 328.735 |
| 220.000 | 3.632 | 27.780 | 27.780 | 0.121 | 0.533 | 466.750 | 110.768 | 110.768 | 355.982 |
| 240.000 | 2.823 | 63.621 | 63.621 | 0.375 | 5.015 | 530.371 | 115.783 | 115.783 | 414.588 |
| 260.000 | 3.774 | 65.082 | 65.082 | 0.000 | 3.795 | 595.454 | 119.579 | 119.579 | 475.875 |
| 275.593 | 2.883 | 51.223 | 51.223 | 0.060 | 0.475 | 646.677 | 120.054 | 120.054 | 526.623 |
| 280.000 | 2.629 | 12.147 | 12.147 | 0.137 | 0.434 | 658.824 | 120.487 | 120.487 | 538.337 |
| 300.000 | 2.361 | 49.163 | 49.163 | 0.244 | 3.852 | 707.987 | 124.339 | 124.339 | 583.648 |

| | | | | | | | | | |
|---------|-------|---------|---------|-------|--------|-----------|---------|---------|-----------|
| 320.000 | 3.085 | 53.696 | 53.696 | 0.004 | 2.505 | 761.683 | 126.844 | 126.844 | 634.839 |
| 338.891 | 5.251 | 77.984 | 77.984 | 0.000 | 0.039 | 839.667 | 126.883 | 126.883 | 712.784 |
| 340.000 | 5.423 | 5.919 | 5.919 | 0.000 | 0.000 | 845.586 | 126.883 | 126.883 | 718.704 |
| 360.000 | 6.646 | 120.689 | 120.689 | 0.000 | 0.000 | 966.275 | 126.883 | 126.883 | 839.392 |
| 380.000 | 5.618 | 122.642 | 122.642 | 0.012 | 0.120 | 1,088.917 | 127.003 | 127.003 | 961.915 |
| 400.000 | 3.795 | 94.131 | 94.131 | 0.214 | 2.264 | 1,183.048 | 129.267 | 129.267 | 1,053.782 |
| 420.000 | 3.065 | 68.606 | 68.606 | 0.512 | 7.265 | 1,251.654 | 136.532 | 136.532 | 1,115.122 |
| 440.000 | 4.089 | 71.549 | 71.549 | 0.064 | 5.762 | 1,323.203 | 142.294 | 142.294 | 1,180.909 |
| 460.000 | 5.503 | 95.927 | 95.927 | 0.002 | 0.661 | 1,419.130 | 142.955 | 142.955 | 1,276.175 |
| 480.000 | 5.549 | 110.521 | 110.521 | 0.001 | 0.027 | 1,529.651 | 142.981 | 142.981 | 1,386.670 |
| 500.000 | 4.204 | 97.526 | 97.526 | 0.001 | 0.021 | 1,627.177 | 143.003 | 143.003 | 1,484.175 |
| 520.000 | 3.357 | 75.608 | 75.608 | 0.112 | 1.133 | 1,702.786 | 144.135 | 144.135 | 1,558.650 |
| 535.404 | 2.894 | 48.147 | 48.147 | 0.289 | 3.089 | 1,750.933 | 147.225 | 147.225 | 1,603.708 |
| 540.000 | 2.780 | 13.040 | 13.040 | 0.356 | 1.482 | 1,763.973 | 148.707 | 148.707 | 1,615.266 |
| 560.000 | 2.581 | 53.101 | 53.101 | 0.233 | 5.931 | 1,817.074 | 154.638 | 154.638 | 1,662.436 |
| 580.000 | 4.354 | 68.849 | 68.849 | 0.001 | 2.361 | 1,885.923 | 156.999 | 156.999 | 1,728.924 |
| 583.106 | 4.245 | 13.356 | 13.356 | 0.000 | 0.002 | 1,899.279 | 157.001 | 157.001 | 1,742.278 |
| 600.000 | 2.243 | 54.420 | 54.420 | 0.291 | 2.471 | 1,953.698 | 159.472 | 159.472 | 1,794.226 |
| 620.000 | 1.825 | 40.285 | 40.285 | 0.452 | 7.470 | 1,993.983 | 166.942 | 166.942 | 1,827.041 |
| 630.809 | 1.803 | 19.417 | 19.417 | 0.254 | 3.837 | 2,013.400 | 170.779 | 170.779 | 1,842.621 |
| 640.000 | 1.996 | 17.460 | 17.460 | 0.087 | 1.568 | 2,030.859 | 172.348 | 172.348 | 1,858.512 |
| 660.000 | 2.830 | 48.261 | 48.261 | 0.003 | 0.896 | 2,079.120 | 173.244 | 173.244 | 1,905.876 |
| 680.000 | 3.413 | 62.426 | 62.426 | 0.000 | 0.025 | 2,141.547 | 173.269 | 173.269 | 1,968.277 |
| 694.198 | 3.913 | 52.009 | 52.009 | 0.000 | 0.000 | 2,193.555 | 173.269 | 173.269 | 2,020.286 |
| 700.000 | 4.127 | 23.325 | 23.325 | 0.000 | 0.000 | 2,216.880 | 173.269 | 173.269 | 2,043.611 |
| 720.000 | 4.891 | 90.183 | 90.183 | 0.000 | 0.000 | 2,307.064 | 173.269 | 173.269 | 2,133.794 |
| 740.000 | 4.743 | 96.342 | 96.342 | 0.000 | 0.000 | 2,403.406 | 173.269 | 173.269 | 2,230.136 |
| 760.000 | 1.469 | 62.118 | 62.118 | 0.371 | 3.710 | 2,465.523 | 176.980 | 176.980 | 2,288.544 |
| 780.000 | 0.452 | 19.204 | 19.204 | 1.374 | 17.452 | 2,484.727 | 194.432 | 194.432 | 2,290.295 |
| 800.000 | 0.303 | 7.542 | 7.542 | 1.545 | 29.189 | 2,492.269 | 223.621 | 223.621 | 2,268.648 |
| 820.000 | 0.479 | 7.815 | 7.815 | 0.906 | 24.507 | 2,500.085 | 248.128 | 248.128 | 2,251.957 |
| 840.000 | 2.082 | 25.613 | 25.613 | 0.045 | 9.510 | 2,525.698 | 257.638 | 257.638 | 2,268.060 |
| 851.042 | 3.408 | 30.315 | 30.315 | 0.000 | 0.249 | 2,556.013 | 257.887 | 257.887 | 2,298.125 |
| 860.000 | 4.251 | 34.302 | 34.302 | 0.000 | 0.000 | 2,590.314 | 257.887 | 257.887 | 2,332.427 |
| 880.000 | 4.904 | 91.549 | 91.549 | 0.000 | 0.000 | 2,681.863 | 257.887 | 257.887 | 2,423.976 |

| | | | | | | | | | |
|----------|-------|---------|---------|-------|---------|-----------|---------|---------|-----------|
| 900.000 | 4.425 | 93.289 | 93.289 | 0.000 | 0.000 | 2,775.152 | 257.887 | 257.887 | 2,517.265 |
| 920.000 | 2.441 | 68.652 | 68.652 | 0.015 | 0.149 | 2,843.804 | 258.036 | 258.036 | 2,585.768 |
| 940.000 | 0.000 | 24.407 | 24.407 | 1.678 | 16.931 | 2,868.211 | 274.967 | 274.967 | 2,593.244 |
| 960.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 6.303 | 79.808 | 2,868.211 | 354.775 | 354.775 | 2,513.436 |
| 980.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 4.927 | 112.297 | 2,868.211 | 467.071 | 467.071 | 2,401.139 |
| 1000.000 | 0.536 | 5.364 | 5.364 | 1.135 | 60.623 | 2,873.575 | 527.695 | 527.695 | 2,345.880 |
| 1007.887 | 1.016 | 6.123 | 6.123 | 0.347 | 5.845 | 2,879.698 | 533.540 | 533.540 | 2,346.158 |
| 1020.000 | 2.273 | 19.921 | 19.921 | 0.012 | 2.173 | 2,899.620 | 535.713 | 535.713 | 2,363.907 |
| 1035.516 | 2.135 | 34.192 | 34.192 | 0.066 | 0.602 | 2,933.811 | 536.315 | 536.315 | 2,397.497 |
| 1040.000 | 2.022 | 9.069 | 9.069 | 0.110 | 0.399 | 2,942.881 | 536.714 | 536.714 | 2,406.167 |
| 1060.000 | 1.823 | 37.391 | 37.391 | 0.212 | 3.270 | 2,980.272 | 539.984 | 539.984 | 2,440.288 |
| 1080.000 | 2.091 | 38.092 | 38.092 | 0.036 | 2.515 | 3,018.363 | 542.499 | 542.499 | 2,475.864 |
| 1093.632 | 3.066 | 34.463 | 34.463 | 0.000 | 0.246 | 3,052.826 | 542.745 | 542.745 | 2,510.081 |
| 1100.000 | 3.568 | 20.822 | 20.822 | 0.000 | 0.000 | 3,073.649 | 542.745 | 542.745 | 2,530.903 |
| 1120.000 | 5.702 | 91.742 | 91.742 | 0.000 | 0.000 | 3,165.391 | 542.745 | 542.745 | 2,622.646 |
| 1140.000 | 7.124 | 127.400 | 127.400 | 0.000 | 0.000 | 3,292.791 | 542.745 | 542.745 | 2,750.046 |
| 1151.749 | 6.898 | 81.956 | 81.956 | 0.000 | 0.000 | 3,374.747 | 542.745 | 542.745 | 2,832.002 |
| 1159.280 | 6.707 | 51.234 | 51.234 | 0.000 | 0.000 | 3,425.981 | 542.745 | 542.745 | 2,883.236 |
| 1160.000 | 6.686 | 4.819 | 4.819 | 0.000 | 0.000 | 3,430.800 | 542.745 | 542.745 | 2,888.055 |
| 1180.000 | 5.370 | 121.341 | 121.341 | 0.000 | 0.000 | 3,552.141 | 542.745 | 542.745 | 3,009.396 |
| 1200.000 | 1.794 | 72.490 | 72.490 | 0.055 | 0.545 | 3,624.631 | 543.290 | 543.290 | 3,081.341 |
| 1203.236 | 1.402 | 5.170 | 5.170 | 0.352 | 0.658 | 3,629.801 | 543.949 | 543.949 | 3,085.852 |
| 1220.000 | 2.848 | 35.620 | 35.620 | 0.000 | 2.952 | 3,665.421 | 546.901 | 546.901 | 3,118.520 |
| 1240.000 | 3.869 | 67.168 | 67.168 | 0.000 | 0.000 | 3,732.589 | 546.901 | 546.901 | 3,185.688 |
| 1260.000 | 2.111 | 59.795 | 59.795 | 0.037 | 0.372 | 3,792.384 | 547.273 | 547.273 | 3,245.111 |
| 1280.000 | 0.000 | 21.105 | 21.105 | 1.751 | 17.883 | 3,813.489 | 565.155 | 565.155 | 3,248.334 |
| 1300.000 | 0.899 | 8.993 | 8.993 | 0.090 | 18.409 | 3,822.482 | 583.565 | 583.565 | 3,238.918 |
| 1320.000 | 0.649 | 15.481 | 15.481 | 1.452 | 15.414 | 3,837.963 | 598.979 | 598.979 | 3,238.984 |
| 1340.000 | 0.000 | 6.488 | 6.488 | 3.162 | 46.137 | 3,844.451 | 645.116 | 645.116 | 3,199.335 |
| 1360.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 5.090 | 82.522 | 3,844.451 | 727.638 | 727.638 | 3,116.813 |
| 1380.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 3.104 | 81.938 | 3,844.451 | 809.575 | 809.575 | 3,034.875 |
| 1400.000 | 0.462 | 4.625 | 4.625 | 0.972 | 40.760 | 3,849.076 | 850.336 | 850.336 | 2,998.740 |
| 1420.000 | 1.356 | 18.181 | 18.181 | 0.456 | 14.283 | 3,867.256 | 864.619 | 864.619 | 3,002.638 |
| 1429.180 | 1.281 | 12.103 | 12.103 | 0.570 | 4.710 | 3,879.359 | 869.329 | 869.329 | 3,010.030 |
| 1440.000 | 1.192 | 12.970 | 12.970 | 0.588 | 6.353 | 3,892.329 | 875.682 | 875.682 | 3,016.646 |

| | | | | | | | | | |
|----------|-------|---------|---------|-------|--------|-----------|-----------|-----------|-----------|
| 1443.863 | 1.279 | 4.627 | 4.627 | 0.444 | 2.021 | 3,896.956 | 877.704 | 877.704 | 3,019.252 |
| 1458.547 | 2.236 | 25.261 | 25.261 | 0.031 | 3.534 | 3,922.217 | 881.238 | 881.238 | 3,040.979 |
| 1460.000 | 2.369 | 3.345 | 3.345 | 0.022 | 0.039 | 3,925.562 | 881.276 | 881.276 | 3,044.285 |
| 1480.000 | 4.265 | 66.339 | 66.339 | 0.000 | 0.220 | 3,991.901 | 881.497 | 881.497 | 3,110.404 |
| 1500.000 | 6.123 | 103.881 | 103.881 | 0.000 | 0.000 | 4,095.781 | 881.497 | 881.497 | 3,214.285 |
| 1520.000 | 7.539 | 136.623 | 136.623 | 0.000 | 0.000 | 4,232.404 | 881.497 | 881.497 | 3,350.907 |
| 1540.000 | 7.396 | 149.355 | 149.355 | 0.000 | 0.000 | 4,381.759 | 881.497 | 881.497 | 3,500.262 |
| 1560.000 | 7.181 | 145.771 | 145.771 | 0.000 | 0.000 | 4,527.529 | 881.497 | 881.497 | 3,646.033 |
| 1580.000 | 6.920 | 141.012 | 141.012 | 0.000 | 0.000 | 4,668.541 | 881.497 | 881.497 | 3,787.044 |
| 1600.000 | 5.857 | 127.769 | 127.769 | 0.000 | 0.000 | 4,796.310 | 881.497 | 881.497 | 3,914.814 |
| 1620.000 | 4.004 | 98.607 | 98.607 | 0.000 | 0.000 | 4,894.917 | 881.497 | 881.497 | 4,013.421 |
| 1640.000 | 2.837 | 68.409 | 68.409 | 0.001 | 0.012 | 4,963.327 | 881.509 | 881.509 | 4,081.818 |
| 1660.000 | 2.807 | 56.433 | 56.433 | 0.002 | 0.030 | 5,019.760 | 881.539 | 881.539 | 4,138.221 |
| 1680.000 | 1.756 | 45.623 | 45.623 | 0.142 | 1.441 | 5,065.383 | 882.980 | 882.980 | 4,182.403 |
| 1700.000 | 1.167 | 29.232 | 29.232 | 0.770 | 9.126 | 5,094.615 | 892.106 | 892.106 | 4,202.509 |
| 1720.000 | 0.964 | 21.318 | 21.318 | 1.051 | 18.215 | 5,115.933 | 910.320 | 910.320 | 4,205.613 |
| 1740.000 | 0.797 | 17.619 | 17.619 | 1.335 | 23.863 | 5,133.552 | 934.183 | 934.183 | 4,199.369 |
| 1760.000 | 2.095 | 28.924 | 28.924 | 0.178 | 15.134 | 5,162.476 | 949.317 | 949.317 | 4,213.159 |
| 1776.135 | 3.704 | 45.839 | 45.839 | 0.000 | 1.465 | 5,208.315 | 950.782 | 950.782 | 4,257.533 |
| 1780.000 | 3.975 | 14.609 | 14.609 | 0.000 | 0.000 | 5,222.924 | 950.782 | 950.782 | 4,272.142 |
| 1792.563 | 4.627 | 53.295 | 53.295 | 0.000 | 0.000 | 5,276.219 | 950.782 | 950.782 | 4,325.437 |
| 1800.000 | 4.800 | 35.058 | 35.058 | 0.000 | 0.000 | 5,311.277 | 950.782 | 950.782 | 4,360.495 |
| 1820.000 | 3.998 | 87.983 | 87.983 | 0.000 | 0.000 | 5,399.260 | 950.782 | 950.782 | 4,448.478 |
| 1840.000 | 2.188 | 61.866 | 61.866 | 0.031 | 0.313 | 5,461.127 | 951.095 | 951.095 | 4,510.031 |
| 1860.000 | 1.504 | 36.922 | 36.922 | 0.352 | 3.835 | 5,498.049 | 954.930 | 954.930 | 4,543.118 |
| 1880.000 | 1.675 | 31.792 | 31.792 | 0.158 | 5.097 | 5,529.841 | 960.028 | 960.028 | 4,569.813 |
| 1900.000 | 2.569 | 42.446 | 42.446 | 0.012 | 1.694 | 5,572.287 | 961.721 | 961.721 | 4,610.566 |
| 1920.000 | 1.256 | 38.248 | 38.248 | 0.619 | 6.306 | 5,610.535 | 968.027 | 968.027 | 4,642.507 |
| 1940.000 | 1.033 | 22.890 | 22.890 | 0.891 | 15.102 | 5,633.425 | 983.130 | 983.130 | 4,650.295 |
| 1960.000 | 1.340 | 23.730 | 23.730 | 0.452 | 13.436 | 5,657.155 | 996.566 | 996.566 | 4,660.589 |
| 1980.000 | 2.162 | 35.014 | 35.014 | 0.037 | 4.896 | 5,692.169 | 1,001.462 | 1,001.462 | 4,690.707 |
| 2000.000 | 2.344 | 45.054 | 45.054 | 0.012 | 0.491 | 5,737.223 | 1,001.953 | 1,001.953 | 4,735.269 |
| 2009.452 | 2.384 | 22.343 | 22.343 | 0.003 | 0.071 | 5,759.566 | 1,002.024 | 1,002.024 | 4,757.542 |