الفصل الثامن الخارجية على الأنابيب

8-1 مقدمة:

يتطلب التصميم الانشائي للأنبوب أن تكون قوة تحمل الأنبوب (حمل التهشيم) مقسوماً على معامل أمان مناسب يساوي أو يزيد على الأحمال الواقعة عليه ممثلة بوزن التربة وأية أحمال حية أخرى (الحمل الآمن)

ويشمل هذا الفصل طريقة حساب الأحمال الناتجة من التربة والأحمال الخارجية الحية والميتة على الأنابيب الصلبة والمرنة.

2-8- تصنيف الأنابيب:

: (Rigid Pipes) الأنابيب الصلبة 1-2-8

وهذه النوعية من الأنابيب تمتاز بمقاومة عالية لأحمال التهشيم وتشمل الآتي:

- أنابيب الفخار.
- أنابيب الخرسانة العادية.
- أنابيب الخرسانة المسلحة.
- أنابيب الخرسانة مسبقة الاجهاد.
 - أنابيب الاسبستوس الأسمنتي.
 - أنابيب الفونت.

2-2-8 الأنابيب المرنة (Flesible Pipes):

وهذه النوعية من الأنابيب لها قابلية للانبعاج تحت تأثير الأحمال الخارجية. وتتحمل الأنابيب هذه الأحمال عن طريق مقاومتها بالإضافة إلى رد فعل التربة الجانبي من تحرك جوانب الأنبوب جهة التربة وتشمل الآتي:

- أنابيب البوليستر المسلح بألياف الزجاج (GRP).
- أنابيب البلاستيكية البلاستيك (UPVC & PVC).
 - أنابيب حديد الصب.

3-2-8 الأنابيب شبه الصلبة (Semi Rigid Pipes):

- وهي الأنابيب التي تسلك سلوك الأنابيب الصلبة في الأقطار الصغيرة وسلوك الأنابيب المرنة في الأقطار الكبيرة وهي:
 - أنابيب الفونت المرن (Ductile Cast Iron) وفيما يلي تعريف للمصطلحات الهامة:
 - 1) الأحمال الخارجية للأنبوب:

وهي عبارة عن وزن التربة فوق الأنبوب بالإضافة إلى أي أحمال حية واقعة عليه.

2) حمل التهشيم: (Crushing strength):

ويتم معرفته من نتائج الاختبار في المعمل ووحداته كجم/م الطولي لكل نوع أنبوب.

3) معامل الأمان: (Factor of Safety)

وهو رقم أكبر من الواحد الصحيح والغرض منه استنتاج الحمل الآمن للأنبوب.

4) معامل التحميل: (Loading Factor):

هو النسبة بين اقصى أحمال خارجية على الأنبوب في الطبيعة والحمل الآمن.

معامل التحميل
$$=\frac{1}{1}$$
 الطبيعة المحال التحميل التحميل المحال الآمن

5) الحمل الآمن: (Safe Load):

هو حمل التهشيم مقسوم على معامل أمان طبقاً للمواصفات القياسية لنوع الأنبوب.

$$\frac{-a}{a}$$
 الآمن $\frac{-a}{a}$ الحمل الآمان

فيكون:

أقصى أحمال خارجية على الأنبوب في الطبيعة الحمل الآمن المطلوب للأنبوب = _____________معامل التحميل

3-8 الأحمال ومقاومة الأنابيب Load and Supporting Strength

يمكن حساب مقاومة الأنابيب للأحمال الخارجية بإتباع الخطوات التالية:

- 1- حساب الحمل الناتج عن تربة الردم فوق الأنبوب (Earth load).
 - 2- حساب الحمل الحي (Live load).
 - 3- حساب معامل الحمل (Load factor).
 - 4- تطبيق معامل الأمان (Factor of safety).
 - 5- حساب مقاومة الأنبوب (Pipe strength).

1-3-8 الحمل الناتج عن مادة الردم Determination of Earth Load

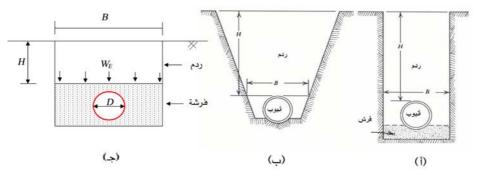
يمكن حساب الحمل الناتج عن مادة الردم في حالة أنبوب مدفون في خندق الشكل (8-1) وتتوقف طريقة الحساب حسب نوع الأنبوب باستخدام العلاقة الآتية:

• حالة الأنابيب الصلبة:

$$W_E = C_d \gamma_s B^2$$

حالة الأنابيب المرنة:

 $W_E = C_d \gamma_s B D$



الشكل (8-1) الحمل الناتج عن مادة الردم

حبث:

. الحمل الذي يتعرض له الأنبوب لكل وحدة طول منه. $W_{\rm E}$

نواع $\gamma_{\rm s}$: الوزن النوعي الخاص بتربة الردم، والجدول (8-1) يعطي قيم $\gamma_{\rm s}$ لبعض أنواع التربة المستخدمة في ردم الأنابيب.

B=1.5 D + 300 : account like B=1.5 D + 300 : B=1.5 D + 300

D: قطر الأنبوب.

. معامل يتعلق بعمق الخندق C_d

الجدول (8-1) الوزن النوعي لبعض أنواع تربة الردم

| Kg/m^3 الوزن النوعي | نوع التربة |
|-----------------------|---|
| 1600 | رمل جاف (Dry sand) |
| 1840 | رمل عادي (Ordinary Sand) |
| 1920 | رمل مبلل (Wet Sand) |
| 1920 | رمل رطب (Damp Sand) |
| 2080 | طین مشبع (Saturated clay) |
| 1840 | تربة سطحية مشبعة (Saturated topsoil) |
| 1600 | تربة سطحية ورمل رطب (Sand and damp topsoil) |

ويمكن الحصول على المعامل C_d من الشكل (2-8) أو حسابه باستخدام العلاقة:

$$C_d = \frac{1 - e^{-2 k \mu' H/B}}{2 K \mu'}$$

$$K = \frac{\sqrt{\mu^2 + 1} - \mu}{\sqrt{\mu^2 + 1} + \mu} = \frac{1 - \sin \phi}{1 + \sin \phi}$$

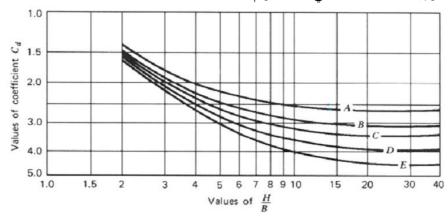
حيث: H: عمق الردم فوق الأنبوب.

(Active internal pressure) معامل رانكن ويمثل النسبة بين الضغطين الداخلي (Vertical Pressure) والرأسي

بين مادة الردم وجوانب الخندق. μ'

μ: معامل الاحتكاك لمادة الردم.

φ: زاوية الاحتكاك الداخلي لمادة الردم.



 C_d المتنتاج قيم المعامل (1-8) الشكل

ويعطي الجدول (2-8) قيم $^{\prime}$ $^{\prime}$ $^{\prime}$ $^{\prime}$ $^{\prime}$ $^{\prime}$ $^{\prime}$ المستخدمة في الردم. الجدول (2-8) قيم $^{\prime}$ $^{$

| أقصىي قيم 'K u | نوع التربة |
|----------------|---|
| 0.192 | تربة غير متماسكة (Cohesionless granular soil) |
| 0.165 | رمل وبحص (Sand and gravel) |
| 0.150 | تربة سطحية مشبعة (Saturated topsoil) |
| 0.130 | طین (Saturated clay) |
| 0.110 | طین مشبع (Saturated clay) |

تطبيق:

احسب الحمل الذي يتعرض له أنبوب صلب موضوع في خندق مردوم بتربة طينية مبللة، علماً أن:

- قطر الأنبوب =mm 600
 - عمق الخندق =m 3.60 m
- عرض الخندق= 1.20 m

 $: W_E$ الحمل لكل متر طولى من الأتبوب الصلب الحمل ال

$$W_E = C_d W B^2$$

$$C_d = \frac{1 - e^{-2 k u' H/B}}{2 K u'}$$
 :

من الجدول (8-1) نجد:

$$W = 1920 \text{ kg} / \text{m}^3$$

من الجدول (8-2) نجد:

$$K u' = 0.11$$

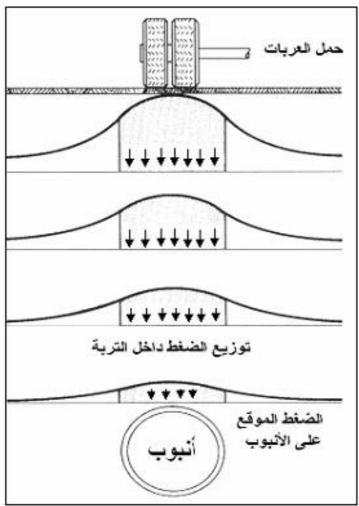
فيكون:

$$C_d = \frac{1 - e^{-2(0.11) \ 3/1.2}}{2(0.11)} = 2.2$$

 $W_{\rm E} = 2.2 \times \left(1920\right) \times \left(1.2\right)^2 = 6082 \ {
m kg/m}$ وتكون الحمولة الناتجة عن الردم:

2-3-8 الأحمال الحية الواقعة على الأنابيب Applied Live Load on Pipes

وتشمل أحمال المباني القريبة من خط الأنابيب والأحمال المرورية وغيرها، وتؤثر هذه الأحمال بشكل كبير على الخطوط القريبة من سطح الأرض كما هو مبين في الشكل (3-8).



الشكل(8-3) تأثير أحمال المرور على الأنابيب المدفونة ويمكن حساب نسبة الحمل التي تصل إلى خط الأنابيب باستخدام الجدولين(8-3).

الجدول (3-8) نسبة الأحمال السطحية (الطويلة) التي تصل إلى الأنابيب

| تربة طينية | تربة طينية | تربة سطحية | رمل وتربة | نسبة العمق |
|------------|------------|------------|-----------|------------|
| مشبعة | رطبة | مشبعة | سطحية | إلى العرض |
| 1.00 | 1.00 | 1.00 | 1.0 | 0.0 |
| 0.89 | 0.88 | 0.86 | 0.85 | 0.5 |
| 0.80 | 0.77 | 0.75 | 0.72 | 1.0 |
| 0.72 | 0.67 | 0.64 | 0.61 | 1.5 |
| 0.64 | 0.59 | 0.55 | 0.52 | 2.0 |
| 0.51 | 0.45 | 0.41 | 0.37 | 3.0 |
| 0.41 | 0.35 | 0.31 | 0.27 | 4.0 |
| 0.33 | 0.27 | 0.23 | 0.19 | 5.0 |
| 0.26 | 0.20 | 0.17 | 0.14 | 6.0 |
| 0.17 | 0.12 | 0.09 | 0.07 | 8.0 |
| 0.11 | 0.07 | 0.05 | 0.04 | 10.0 |

الجدول (4-8) نسبة الأحمال السطحية (القصيرة) التي تصل إلى الأنابيب

| | | , , , | | , |
|------------|------------|------------|-----------|------------|
| تربة طينية | تربة طينية | تربة سطحية | رمل وتربة | نسبة العمق |
| مشبعة | رطبة | مشبعة | سطحية | إلى العرض |
| 1.00 | 1.00 | 1.00 | 1.00 | 0.0 |
| 0.81 | 0.79 | 0.78 | 0.77 | 0.5 |
| 0.66 | 0.63 | 0.61 | 0.59 | 1.0 |
| 0.54 | 0.51 | 0.48 | 0.46 | 1.5 |
| 0.44 | 0.40 | 0.38 | 0.35 | 2.0 |
| 0.35 | 0.32 | 0.29 | 0.27 | 2.5 |
| 0.29 | 0.25 | 0.23 | 0.21 | 3.0 |
| 0.19 | 0.16 | 0.14 | 0.12 | 4.0 |
| 0.13 | 0.10 | 0.09 | 0.07 | 5.0 |
| 0.08 | 0.06 | 0.05 | 0.04 | 6.0 |
| 0.04 | 0.03 | 0.02 | 0.04 | 8.0 |
| 0.02 | 0.01 | 0.01 | 0.01 | 10.0 |

:Load Factor معامل الحمل 3-3-8

يحسب معامل الحمل باستخدام العلاقة الآتية:

$$L_f = \frac{\left[W_E + W_L\right]}{W_B}$$

حيث:

L_f: معامل الحمل

الحمل الخارجي الذي يتعرض له الأنبوب W_{L}

.(Three-edge bearing strength) قدرة التحمل للثلاث حافات : $W_{
m B}$

4-3-8 تطبيق معامل الأمان factor of Safety:

عند تحديد مقاومة الأنابيب للأحمال الخارجية فإن معامل الأمان $F_{
m S}$ يحدد بالقيم التالية:

- $F_S = 1$: أنابيب الخرسانة المسلحة
- أنابيب أخرى غير الخرسانة المسلحة: -1.25 1.5

Required Bearing Stringth for Pipes عدرة التحمل اللازمة للمواسير -4-8

تحسب قدرة تحمل الأنابيب باستخدام العلاقة التالية:

$$W_{B} = \left(\frac{W_{E}}{L_{f}} + \frac{W_{L}}{1.5}\right) F_{s}$$

حيث:

(Three-edge bearing strength) قدرة التحمل للثلاث حافات : $W_{
m B}$

الحمل الخارجي الذي يتعرض له الأنبوب. \mathbf{W}_{L}

ويمكن استعمال الجداول من (8-5) إلى (8-8) لتصميم أنابيب الصرف الصحي المصنوعة من الفخار والخرسانة حسب المواصفات الأمريكية (ASTM).

جدول (8-5) أدنى مقاومة تكسير لأنابيب الفخار طبقاً للمواصفات الأمريكية Minimum crushin strength of clay pipe (ASTM)

| Nominal size | Extra strength clay pipe, | Standard strength clay pipe, |
|--------------|---------------------------|------------------------------|
| (mm) | Kgf/linear (m) | Kgf/linear (m) |
| 100 | 2980 | 1790 |
| 150 | 2980 | 1790 |
| 200 | 3270 | 2080 |
| 250 | 3570 | 2380 |
| 380 | 4320 | 2980 |
| 460 | 4910 | 3270 |
| 530 | 5730 | 3570 |
| 610 | 6550 | 3870 |
| 690 | 6990 | 4170 |
| 760 | 7440 | 4910 |
| 840 | 8190 | 5360 |
| 915 | 8930 | 5960 |

جدول (6-8) متطلبات الأبعاد والخواص الفيزيائية لأنابيب الخرسانة غير المسلحة طبقاً للمواصفات الأمريكية Physical and dimensional requirements for non-reinforced concrete pipes (ASTM)

| | Class 1 | | Class 2 | | Class 3 | |
|-------------------------|--|--|--|---|--|---|
| Internal diam., (mm) | Minimum Thickness Of wall, (mm) | Minimum Strength, kN/linear m, (mm) | Minimum Thickness Of wall, (mm) | Minimum Strength, kN/linear m, three-edge bearing | Minimum Thickness Of wall, (mm) | Minimum Strength, kN/linear m, three-edge |
| | | | | - Searing | | bearing |
| 100 | 15.9 | 21.9 | 19.0 | 29.2 | 22.2 | 35.0 |
| 150 | 15.9 | 21.9 | 19.0 | 29.2 | 25.4 | 35.0 |
| 200 | 19.0 | 21.9 | 22.2 | 29.2 | 28.6 | 35.0 |
| 250 | 22.2 | 23.3 | 25.4 | 29.2 | 31.8 | 35.0 |
| 310 | 25.4 | 26.3 | 34.9 | 32.8 | 44.5 | 37.9 |
| 380 | 31.8 | 29.2 | 41.3 | 37.9 | 47.6 | 42.2 |
| 460 | 38.1 | 32.1 | 50.8 | 43.8 | 57.2 | 48.1 |
| 530 | 44.5 | 35.0 | 57.2 | 48.1 | 69.9 | 56.2 |
| 610 | 54.0 | 37.9 | 76.2 | 52.5 | 95.3 | 64.2 |

جدول (7-8) مقاومة الأحمال لأنابيب الخرسانة المسلحة طبقاً للمواصفات الأمريكية Supporting strength of concrete pipe

| | Standard strength Concrete sewer pipe, C14 Safety factor = 1.5 | | | | | | Extra st crete sew Safety fac | er pipe, (| |
|--|--|-----------------------------|------|-------|-------|------|-------------------------------------|------------|--------|
| Bedding class | D | C | В | A | | D | C | В | A |
| Load factor | 1.1 | 1.5 | 1.9 | 3.0 | | 1.1 | 1.5 | 1.9 | 3.0 |
| Internal diameter of pipe, (mm) | | Supporting strength, (kN/m) | | | | | | | |
| 150 | 11.68 | 16 | 5.06 | 20.44 | 32.12 | 21.9 | 0 29.20 | 36.50 | 58.40 |
| 200 | 13.14 | 18 | 3.98 | 23.36 | 37.96 | 21.9 | 0 29.20 | 36.50 | 58.40 |
| 250 | 14.60 | 20 |).44 | 26.28 | 40.88 | 21.9 | 0 29.20 | 36.50 | 58.40 |
| 310 | 16.06 | 2 | 1.90 | 27.74 | 43.80 | 23.3 | 6 32.12 | 40.88 | 65.70 |
| 380 | 17.52 | 24 | 1.82 | 32.12 | 51.10 | 29.2 | 0 40.88 | 51.10 | 80.30 |
| 460 | 20.44 | 29 | 9.20 | 36.50 | 58.40 | 35.0 | 4 48.18 | 61.32 | 96.36 |
| 530 | 23.36 | 32 | 2.12 | 40.88 | 64.24 | 40.8 | 8 55.48 | 71.54 | 113.88 |
| 610 | 42.82 | 35 | 5.04 | 43.80 | 70.08 | 42.3 | 4 58.40 | 74.46 | 116.80 |

جدول (8-8) الأحمال التصميمية لأنابيب الخرسانة المسلحة طبقاً للمواصفات الأمريكية Design loads for reinforced concrete pipe (ASTM)

| | Design load, (N/m per mm diameter) | | | | |
|-------|------------------------------------|----------|--|--|--|
| Class | To produce a 0.25 mm crack | Ultimate | | | |
| I | 38.3 | 57.4 | | | |
| II | 47.9 | 71.8 | | | |
| III | 64.6 | 95.8 | | | |
| IV | 95.8 | 144.0 | | | |
| V | 144.0 | 180.0 | | | |

8-5 الحمولة الهيدر وستاتيكية:

في حال وجود مياه جوفية تصل لمنسوب محور الأنبوب يعطى الضغط المطبق بالعلاقة:

$$P_{\rm w} = 9.81 \ \gamma_{\rm w} \ H_{\rm g}$$

حيث:

الضغط الهيدروستاتيكي المطبق. P_{w}

 γ_{xy} : الوزن النوعي للماء.

 H_{o} ارتفاع منسوب الماء فوق محور الأنبوب.

8-6 حساب الأحمال الخارجية الحية W1 : W

يعطى الحمل الحي على الأنبوب الناتج عن مرور السيارات

$$W_{L} = \frac{P I_{f}}{L_{1} \times L_{2}}$$

حيث:

P : حمل الدولاب ويقدر 72570 N : P

I: عامل الصدم.

 $0.614 \, \text{m} < H \le 0.9 \, \text{m}$

من أجل

ويقدر بـ 1.1

H > 0.9 m

وبقدر بـ 1.0 من أجل

عرض الحمل الموازي لاتجاه الحركة. L_1

$$L_1 = 0.253 + 1.75 H$$

عرض الحمل عمودياً على اتجاه الحركة. L_2

 $0.6 \,\mathrm{m} < \mathrm{H} < 0.76 \,\mathrm{m}$ من أجل

$$L_2 = 0.51 + 1.75 H$$

من أجل H≥0.76 m

$$L_2 = \frac{13.31 + 1.75 \text{ H}}{8}$$

8-7 التحقق من عمق الردم المسموح:

يجب ألا تزيد الحمولات المطبقة على الأنبوب عن رتبة الحمولة المسموحة للأنبوب

$$\left(W_E + W_L\right) \! \leq \! W_G$$

حيث:

الحمولة الميتة. W_E

الحمولة الحية. W_L

. الحمولة التي يتحملها الأنبوب. \mathbf{W}_{G}

8-8 التحقق من الانحراف:

يجب ألا تؤدي الأحمال الخارجية (الحية والميتة) إلى نشوء انحراف شاقولي طويل الأمد يزيد عن 5% أو الحد المسموح به للأنابيب أيهما أقل.

$$\frac{\Delta y}{D} \le 5\%$$

حيث:

 Δy : الانحراف الشاقولي المتوقع أو المحسوب.

D: قطر الأنبوب.

يمكن حساب $\frac{\Delta y}{D}$ من العلاقة:

$$\frac{\Delta y}{D} = \frac{(D_L W_C + W_L) K_X}{0.149 P_S + 0.061 E'}$$

أو من العلاقة:

$$\frac{\Delta y}{D} = \frac{\left(D_L W_C + W_L\right) K_X}{8 S + 0.061 E'}$$

حيث:

AWWA مسلابة الانبوب وفق
$$P_{S}=rac{1}{0.149} rac{EI}{r^{3}}$$
 ISO صلابة الانبوب وفق $S=rac{EI}{D^{3}}$

وبالتالي:

$$0.49 P_S = \frac{EI}{r^3} = 8 \frac{EI}{D^3} = 8 S$$

حبث:

لتربة مع التربة الانحراف (بدون أبعاد) وهو يأخذ بعين الاعتبار تصلب التربة مع الزمن.

من أجل الطمر غير العميق مع رص متوسط أو شديد للتربة. $D_{\rm L}=2$

تربة طمر مع رص خفيف. $D_L=1.5$

الوزن النوعي للتربة. $\gamma_{\rm S}$

Ks: عامل الانحراف ويتعلق بتأثير التربة على أساس الأنبوب.

 ${
m K}_{
m S}=0.083$: من أجل قاعدة منتظمة الشكل أسفل الأنبوب.

. من أجل ردم مباشر $K_S = 0.1$

E: عامل المرونة لمادة الأنبوب.

E': عامل مرونة رد فعل التربة.

I: عزم عطالة المقطع العرضي.

تطبيق:

يتم ردم أنبوب صرف صحي صلب قطره D=600mm يتم ردم أنبوب صرف صحي صلب قطره $\gamma_s=2080 {\rm N/m}^3$ وزنها النوعي $\gamma_s=2080 {\rm N/m}^3$ والمطلوب: حساب الانحراف الناتج عن الحمولات الخارجية (الحية والميتة) من أجل أعماق ردم $\gamma_s=15 {\rm m}$ تتراوح من $\gamma_s=15 {\rm m}$ بتزايد $\gamma_s=15 {\rm m}$ واستنتاج عمق الردم الاعظمي المسموح به.

إذا علمت:

$$\begin{split} K\mu' &= 0.11 & Ks = 0.13 \\ I_f &= 1 & D_L = 1.5 \\ P &= 72570 \ N & E' = 151800 \end{split}$$

الحل:

نرتب الحسابات في الجدول الآتي:

| | | | | • | • | | |
|-------|----------|------|--------|----------|------|-----|----|
| dy/d | wL | L2 | L1 | wc | Cd | В | Н |
| 0.060 | 19246.03 | 1.88 | 2.003 | 2280.56 | 0.76 | 1.2 | 1 |
| 0.041 | 9202.39 | 2.10 | 3.753 | 4179.11 | 1.40 | 1.2 | 2 |
| 0.038 | 5684.20 | 2.32 | 5.503 | 5759.64 | 1.92 | 1.2 | 3 |
| 0.038 | 3941.12 | 2.54 | 7.253 | 7075.41 | 2.36 | 1.2 | 4 |
| 0.040 | 2923.17 | 2.76 | 9.003 | 8170.77 | 2.73 | 1.2 | 5 |
| 0.042 | 2267.56 | 2.98 | 10.753 | 9082.66 | 3.03 | 1.2 | 6 |
| 0.044 | 1816.65 | 3.20 | 12.503 | 9841.79 | 3.29 | 1.2 | 7 |
| 0.045 | 1491.49 | 3.41 | 14.253 | 10473.76 | 3.50 | 1.2 | 8 |
| 0.047 | 1248.39 | 3.63 | 16.003 | 10999.87 | 3.67 | 1.2 | 9 |
| 0.048 | 1061.41 | 3.85 | 17.753 | 11437.86 | 3.82 | 1.2 | 10 |
| 0.049 | 914.24 | 4.07 | 19.503 | 11802.47 | 3.94 | 1.2 | 11 |
| 0.050 | 796.17 | 4.29 | 21.253 | 12106.01 | 4.04 | 1.2 | 12 |
| 0.051 | 699.90 | 4.51 | 23.003 | 12358.70 | 4.13 | 1.2 | 13 |
| 0.051 | 620.32 | 4.73 | 24.753 | 12569.07 | 4.20 | 1.2 | 14 |
| 0.052 | 553.73 | 4.95 | 26.503 | 12744.20 | 4.25 | 1.2 | 15 |

ويكون عمق الردم المسموح به 12 m