

# دورة أساسيات تصميم وتنفيذ المنشآت المائية

من تاريخ ٢٠٢٣/٢/١٢ الى تاريخ ٢٠٢٣/٢/١٦

## Design of water Structures

٢٠٢٣/٢/١٢

المحاضر / أ.م.د : طارق سيد أبوزيد هريدي

Cross structures

حالة تقاطع مجري مائي مع طريق

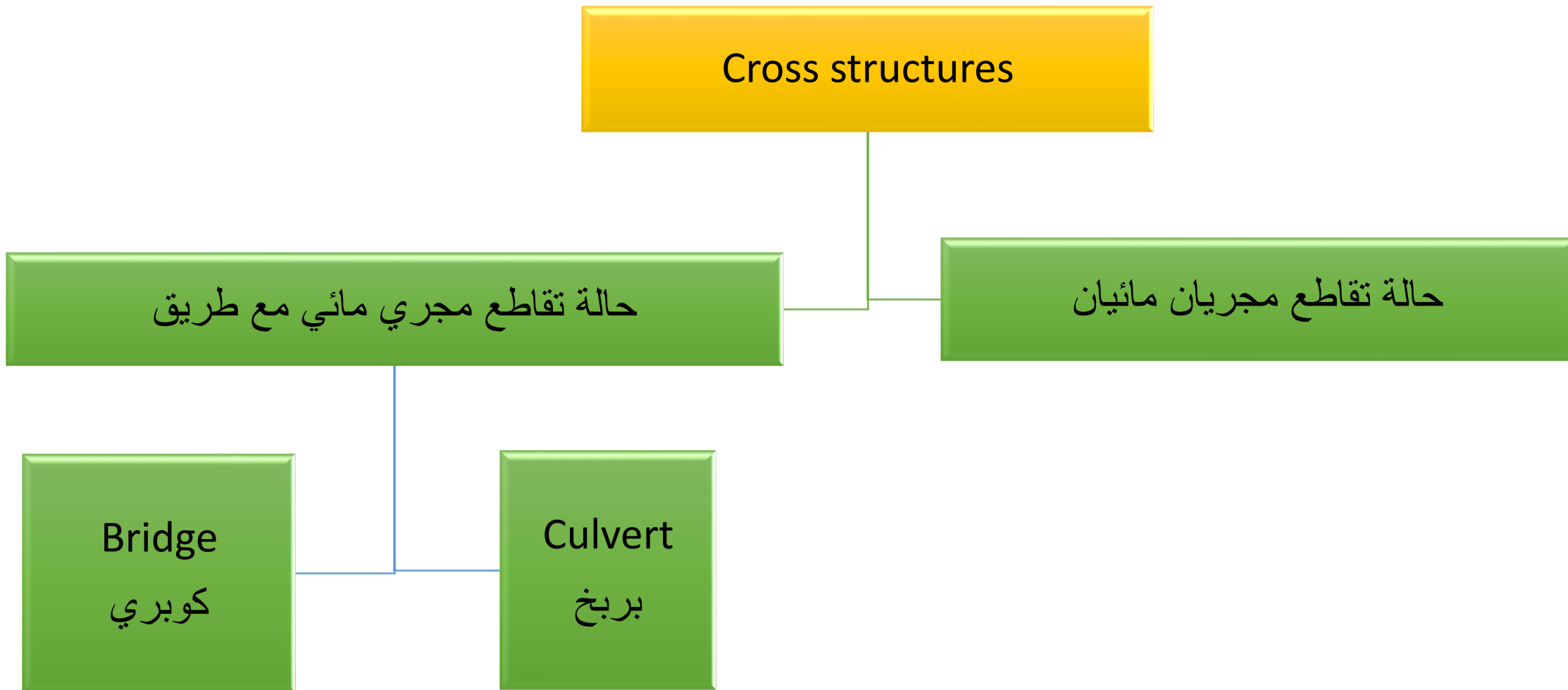
حالة تقاطع مجريان مائيان

Bridge

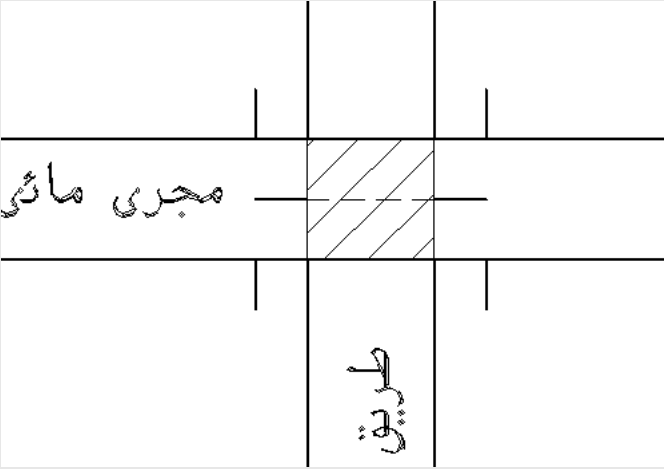
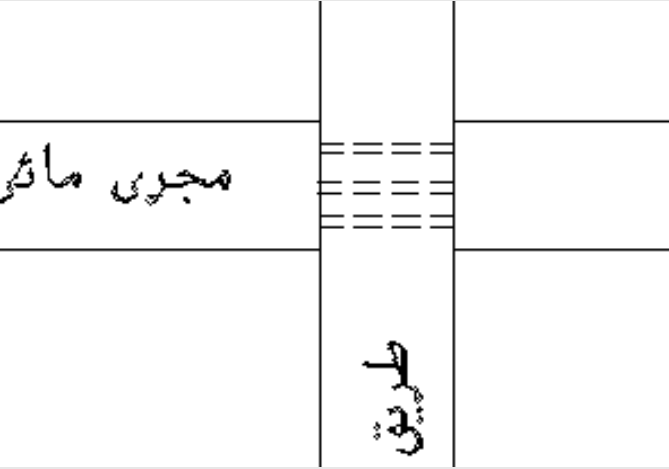
كوبري

Culvert

بربخ



# 'hat difference between culvert and bridge?

| bridge                                                                                                                                | culvert                                                                                                                                        |
|---------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|
|                                                     |                                                             |
| <ul style="list-style-type: none"> <li>• يستخدم في حالة ان يكون المجرى المائى اهم من الطريق كما في القري و الطرق الزراعية.</li> </ul> | <ul style="list-style-type: none"> <li>• يستخدم في حالة ان يكون الطريق اهم من المجرى المائى كما في الطرق الصحراوية و الطرق السريعة.</li> </ul> |
| <ul style="list-style-type: none"> <li>• الكوبري يستخدم لنقل حركة المرور بين جانبي المجرى المائى</li> </ul>                           | <ul style="list-style-type: none"> <li>• البربخ يستخدم لنقل حركة سريان المياه اسفل الطريق</li> </ul>                                           |

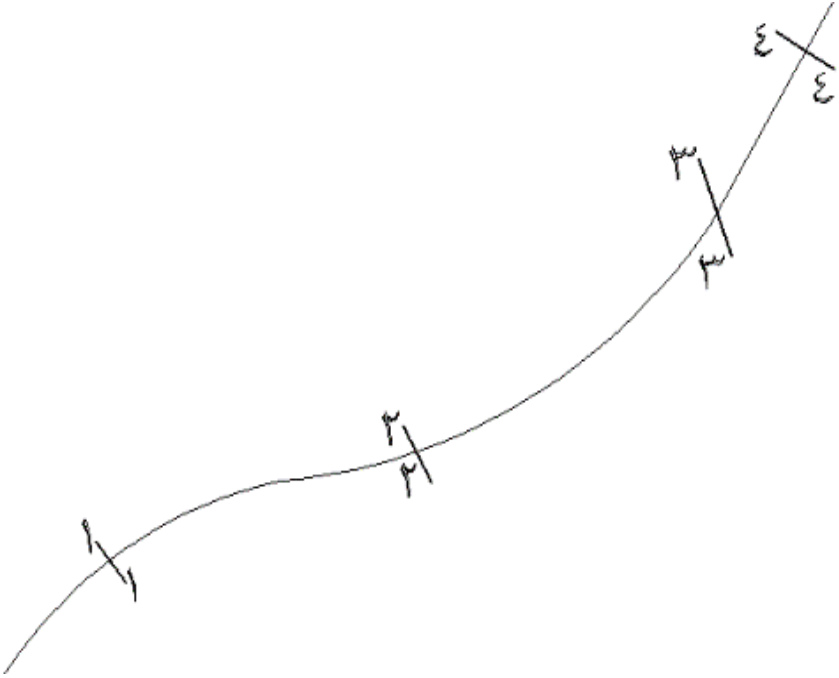
# Design of water Structures

## **Bridge Design**

## أشتراطات عمل كوبري

- (١) استبعاد عمل الكوبري في منحنى ، حيث يفضل عمل الكوبري في منطقة مستقيمة و متعامد علي المجري المائي.  
(لماذا)

- لمنع حدوث نحر و ترسيب ممايسبب انهيار المنشأ
- لزيادة تكاليف المنشأ نتيجة لزيادة الطول

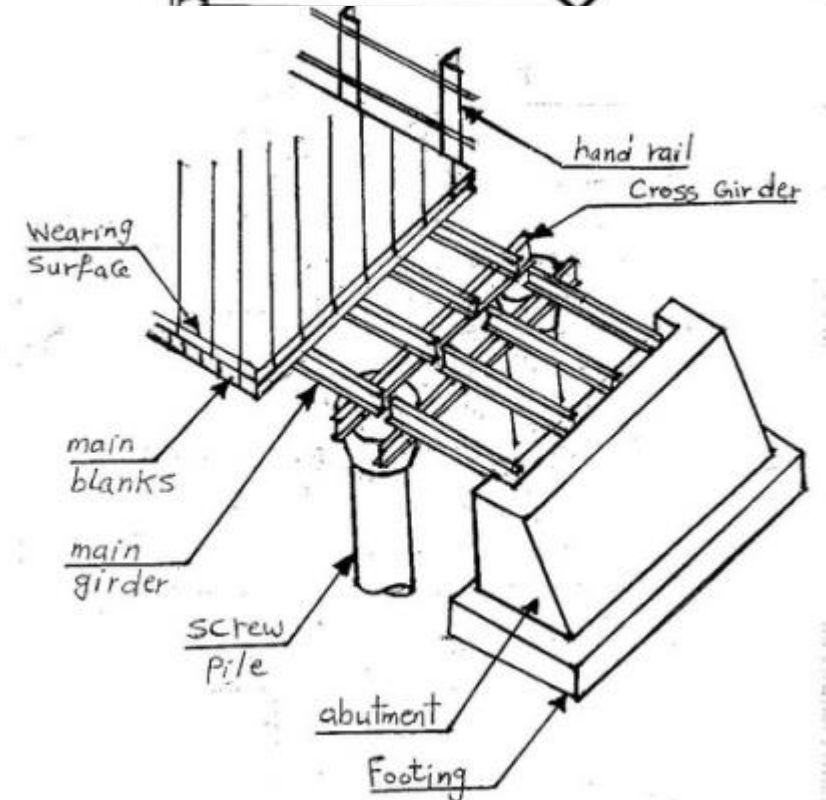
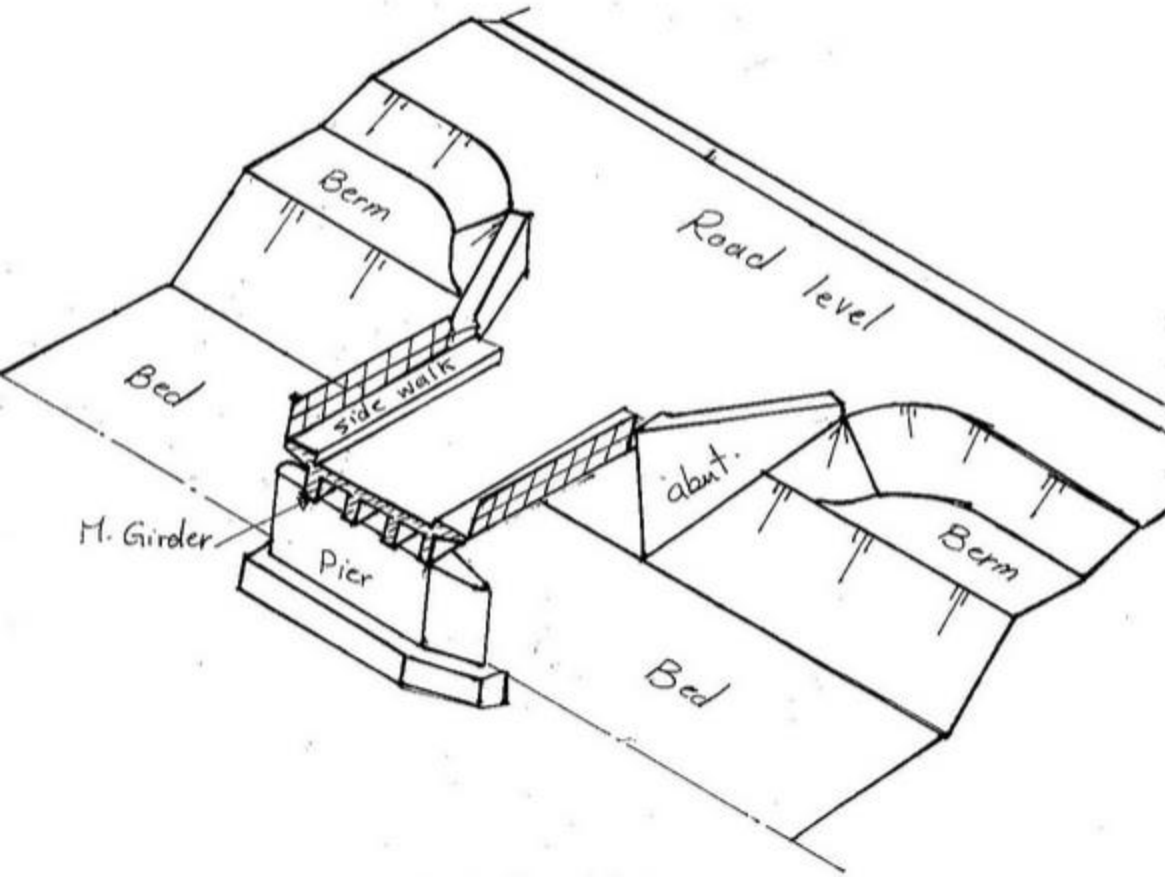
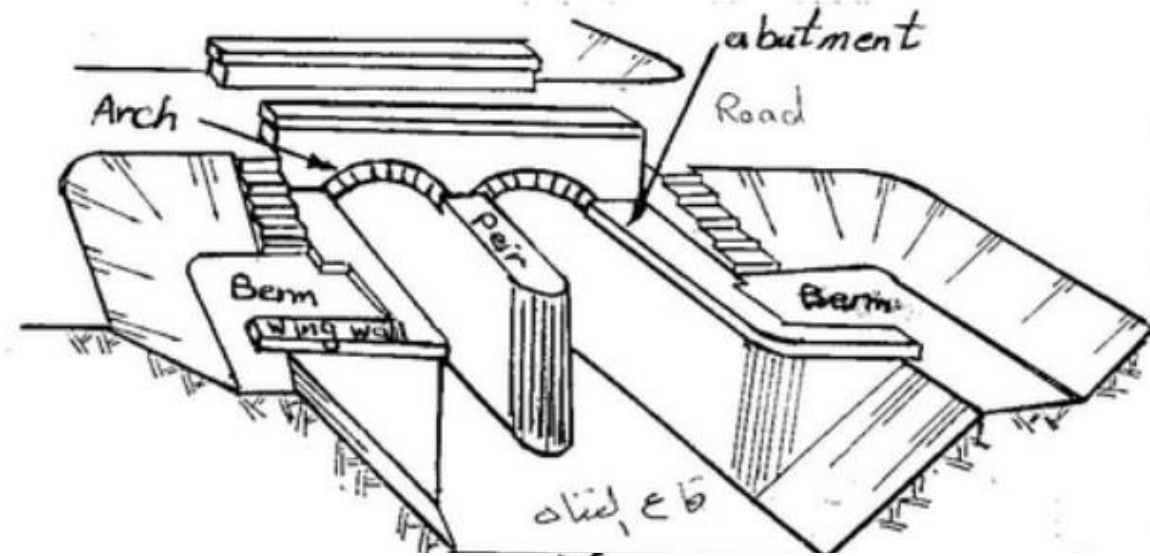


- (١) مراعاة ان يكون موقع الكوبري بالقرب من المرافق العامة
- (٢) مراعاة طبيعة المواد الخام المتوفرة عند اختيار نوع الكوبري

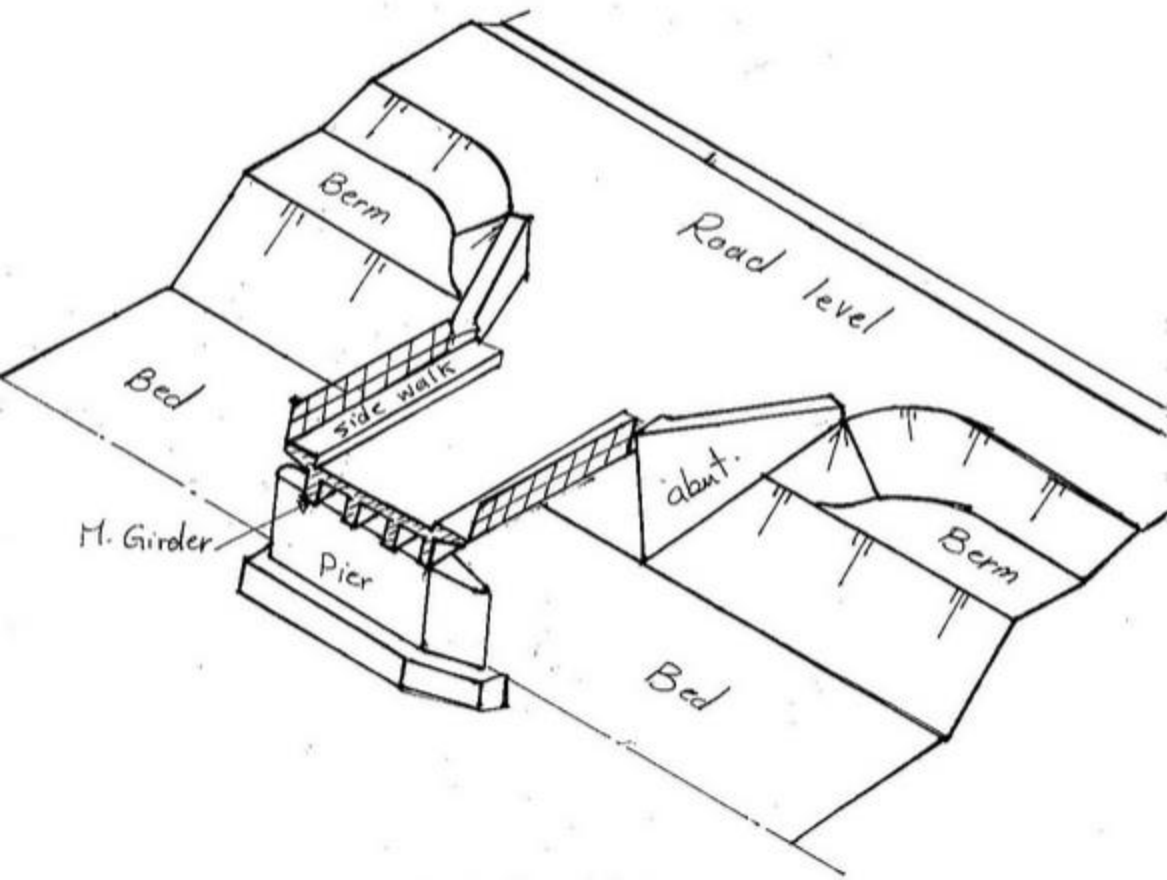
- (٣) مراعاة التكاليف العامة للمشروع

# 1- Bridges:- الكبارى

- Arch bridge.
- Rolled steel joist bridge.
- Reinforced concrete bridge.

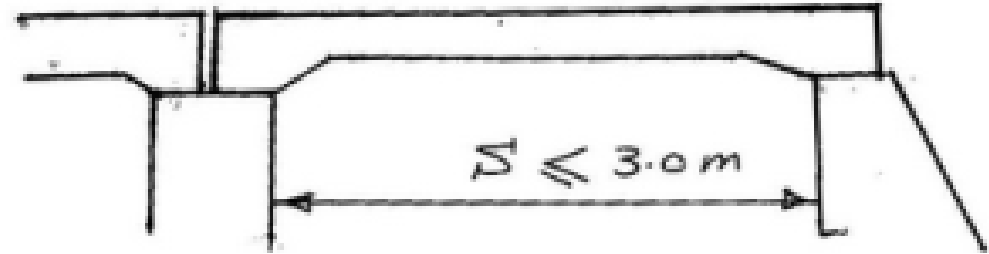


# Reinforced Concrete Bridge

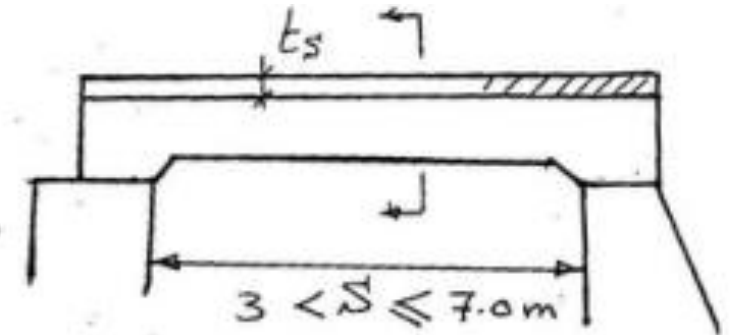
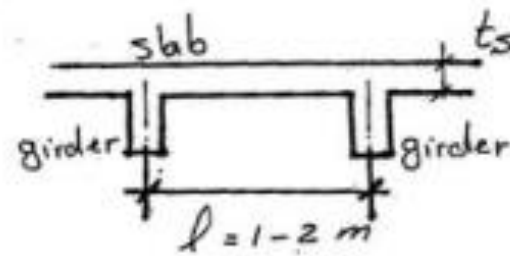


# Types of Reinforced Concrete Bridge

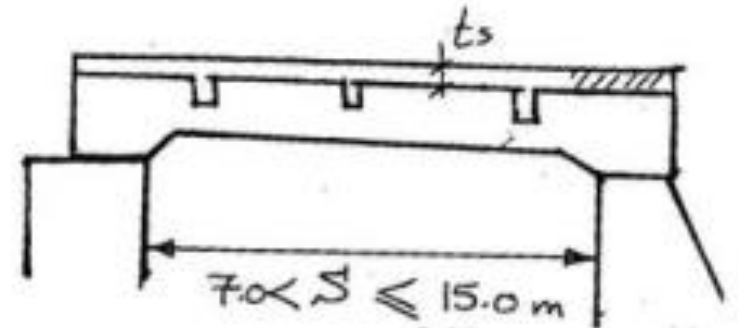
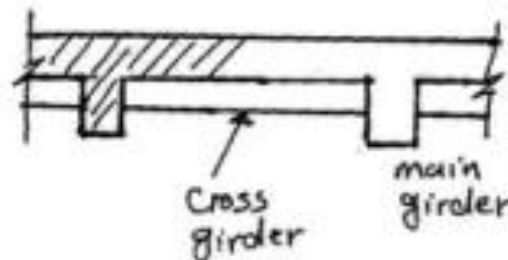
## 1- Simple Slab Type



## 2- Slab on Main Girder



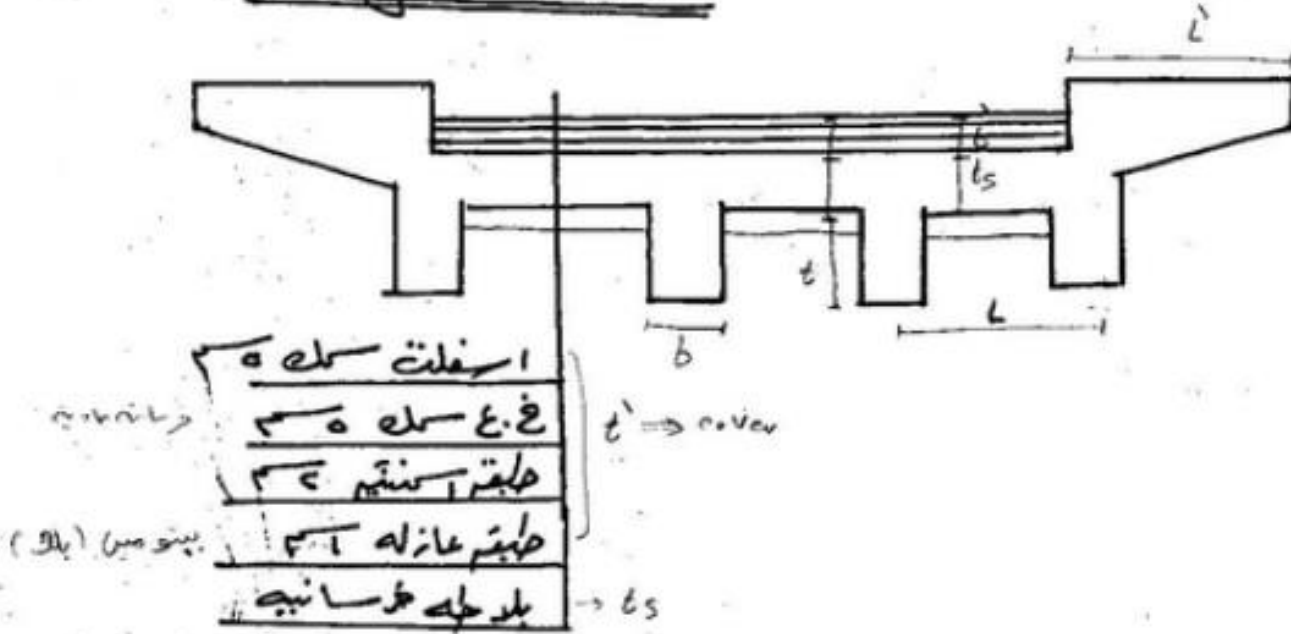
## 3- Slab on Main Girder and Cross Girder





# Reinforced Concrete Bridge

Wearing Surface:



- المسافة بين الكمرتين تتراوح بين (١:٢) م
- سمك طبقات الحماية حوالي ١٣ سم
- لايسمح بوجود عجلتين داخل نفس الباكية
- عمق الكمرة

$$t = S/7.0$$

- عرض الكمره  $b$  لا يقل عن ٢٥ سم
- سمك البلاطة الخرسانية لا يقل عن ٢٠ سم

# Loads affecting on Reinforced Concrete Bridge

## 1) Dead loads:

الناتجة من الاوزان الدائمة علي الكوبري

## 1) Live loads

تنظيم الاحمال الحية الي جزئين

### a) Distributed uniform load:

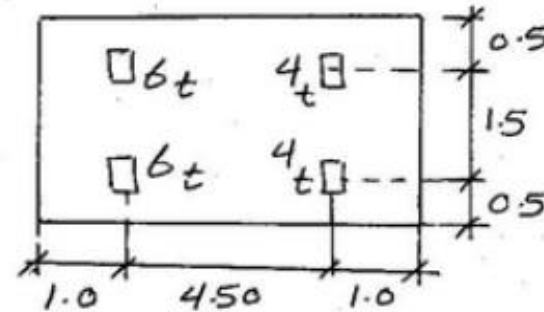
( ٥٠٠ كجم/م<sup>٢</sup> )

التمثل في أحمال المشاه

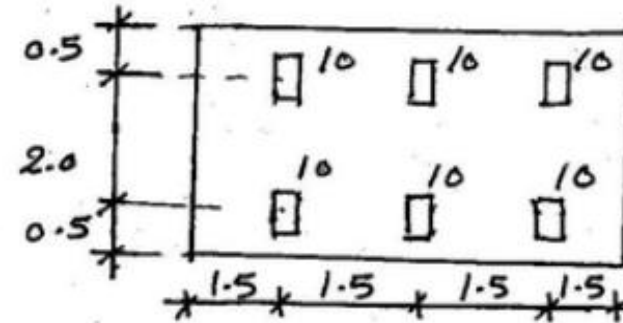
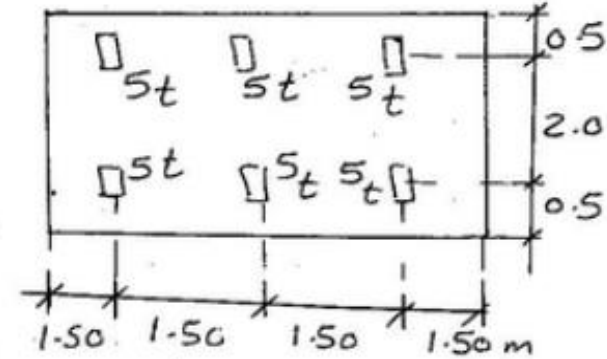
### a) Wheel load

:التمثل في احمال السيارات المتحركة

20-ton lorry:



30-ton lorry



(60 ton lorry)

# Steps of Design of Reinforced Concrete Bridge

## 1. Hydraulic Design

الغرض منها :

(١) الحصول علي عدد فتحات الكوبري

(٢) الحصول علي عرض الفتحة الواحدة

(٣) حساب الفواقد

## 2. Structural Design

الغرض منها الحصول علي ابعاد العناصر الانشائية المختلفة المكونة للكوبري مثل عرض البغلة و سمك القواعد و ارتفاع الحوائط

## 3. Drawing

أخراج لوحات تفصيلية للكوبري وعناصره المختلفة

# Hydraulic Calculation

## 1) Find discharge of canal (m<sup>3</sup>/sec)

a)  $Q_c = \dots\dots\dots \text{m}^3/\text{s}$

b)  $A_s = \dots\dots\dots \text{feddan}$       water duty (W.D) =  $\dots\dots\dots \text{m}^3/\text{fed}/\text{day}$

$$Q_c = \frac{A_s \times W.D}{24 \times 60 \times 60} = \dots\dots\dots \text{m}^3/\text{s}$$

a)  $b = \dots\dots \text{m}$ ,     $y = \dots\dots \text{m}$ ,     $s = \dots\dots \text{cm}/\text{km}$ ,     $1/n = \dots\dots$

$$Q_c = \frac{1}{n} \times R^{2/3} \times S^{1/2} \times A_c = \dots\dots\dots \text{m}^3/\text{s}$$

## 2) Find velocity of canal (m/s)

$$v_c = \frac{Q_c}{A_c} \dots\dots\dots \text{m/s}$$

$$A_c = b \times y + z \times y^2$$

3) *assume*  $v_{bridge} = (1 \rightarrow 2) \times v_c$

$$0.8 \leq v_{bridge} \leq 1.50$$

4)  $a_{br} = \frac{Q_c}{v_{bridge}} = n \times s \times y$

$$n \times s = \dots$$

$n$  = عدد فتحات الكوبري

$S$  = اتساع الفتحة الواحدة

$y$  = عمق الماء بالمجري المائي

# Hydraulic Calculation

| n | 1 | 2 | 3 | 4 | 5 |  |
|---|---|---|---|---|---|--|
| s |   |   |   |   |   |  |

## ويتم الاختيار من الجدول مع مراعاة

- عرض الفتحة الواحدة لا يقل عن ٢ م و لا يزيد عن 12 م
- يتم تقريب الارقام بالجدول كل ١ بالنسبة لعدد الفتحات وكل ٠,٥ م بالنسبة لاتساع الفتحة
- لا يوجد فتحة اتساعها ٥,٥ م ، اي  $S=(2, 2.5, 3, 3.5, 4, 4.5, 5, 6, 7, 8, \dots)$
- يفضل فرض ال s و تعيين ال n
- في حالة ذكر Max number of vent = 3
- تعني ان  $n = (1 \text{ or } 2 \text{ or } 3)$
- في حالة ذكر Number of vent = 3
- تعني ان  $n = 3$
- في حالة ذكر Span of vent = 5
- تعني ان  $S = 5$
- في حالة ان تكون معطاة ال n او ال s يتم تعيين الاخرى مباشرة
- في حالة ان تكون ال n او ال s مجهولتان يفضل ان يتم فرض ال n علي اساس عرض القاع كما يلي :
  - $b \leq 5.0 \rightarrow n = (1, 2)$
  - $5.0 < b \leq 10.0 \rightarrow n = (2, 3)$
  - $10.0 < b \leq 15.0 \rightarrow n = (3, 4)$
  - $15.0 < b \leq 20.0 \rightarrow n = (4, 5)$
  - $20.0 < b \leq \dots \rightarrow n = (5, 6)$

# Hydraulic Calculation

$$5) a_{br.act.} = n \times s \times y$$

$$6) v_{br} = \frac{Q_c}{a_{br.act.}} \leq 1.50 \text{ m/s}$$

$$\geq 0.8 \text{ m/s}$$

## Checks

### 1) check of heading up

هو الفرق بين منسوب المياه في U.S. و D.S. ويجب الايزيد عن ١٠ سم

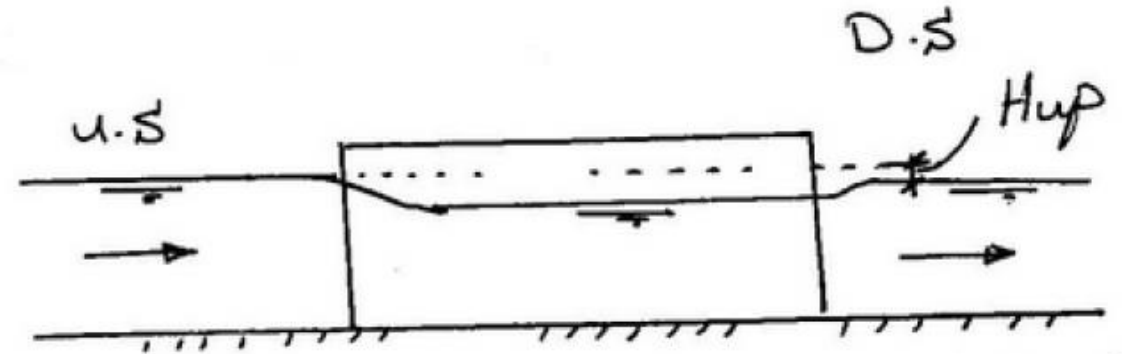
$$a) H_{up} = \alpha \times \beta \times \frac{v_c^2}{2g} \times 100 \leq 10 \text{ cm}$$

$$\alpha = \frac{A - a}{A}$$

$A =$  مساحة قطاع المجري المائي

$a =$  مساحة الفتحات

$\beta =$  معامل يعتمد علي شكل البغلة ويتم اختياره كالاتي



# Hydraulic Calculation

## 1) check of heading up

يمكن حسابه بطريقة أخرى

اتجاه  
السرطان

$$\beta = 2.1$$

$$\beta = 1.3$$

$$\beta = 0.68$$

$$\beta = 0.46$$

$$\beta = 1.0$$

$$H_{up} = \frac{1}{c^2} \times \left[ \left( \frac{A}{a} \right)^2 - 1 \right] \times \frac{v_c^2}{2g} \times 100 \leq 10 \text{ cm}$$

عامل يعتمد على عرض فتحة الكوبري : C

$$S \leq 2.0 \text{ m}$$

$$C = 0.72$$

$$2 < S \leq 4.0 \text{ m}$$

$$C = 0.82$$

$$S > 4.0 \text{ m}$$

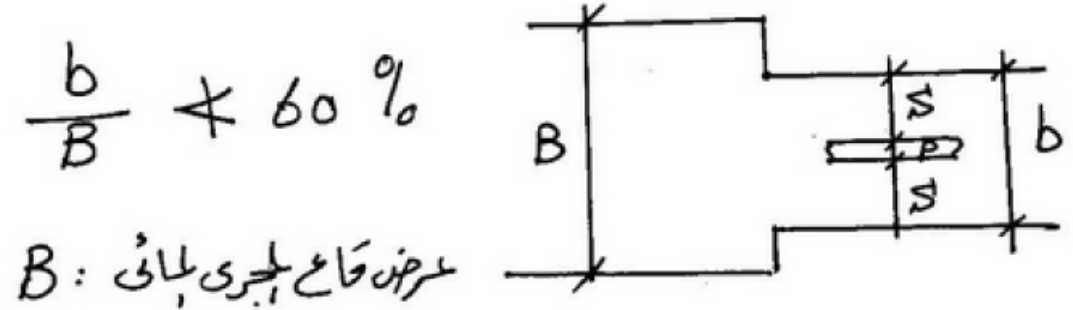
$$C = 0.92$$

## ملاحظة

- عند تصميم كوبري فتحة واحدة فقط يتم استعمال المعادلة الثانية
- يفضل استخدام المعادلة الاولى لانها تعطي قيم  $H_{up}$  اقل
- في حالة  $H_{up} > 10 \text{ cm}$  يتم تغيير شكل البغلة لتقليل الفواقد

# Hydraulic Calculation

## 2) check of water way



مجموع عرض الفتحات + عرض النهر =  $b$

$$b = n \times S + (n-1) \times P$$

## 2) check of velocity

$$v_{br} = \frac{Q_c}{a_{br.act.}} \leq 1.50 \text{ m/s}, \quad \geq 0.8 \text{ m/s}$$

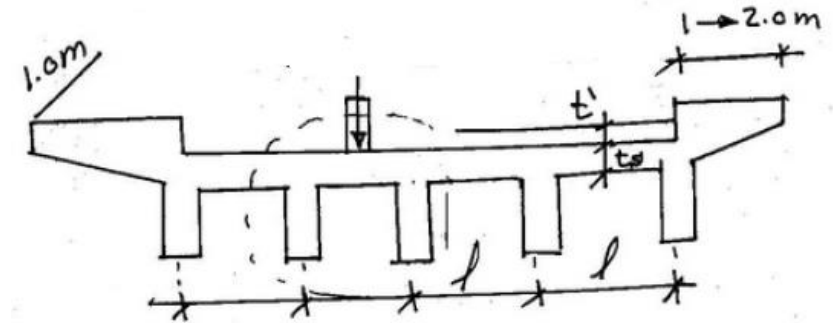


# Structural Design

## 1- Design of Slab

### a) Dimensions

$$t_s \leq 20 \text{ cm}$$
$$t' = (10 \text{ cm} \rightarrow 20 \text{ cm})$$

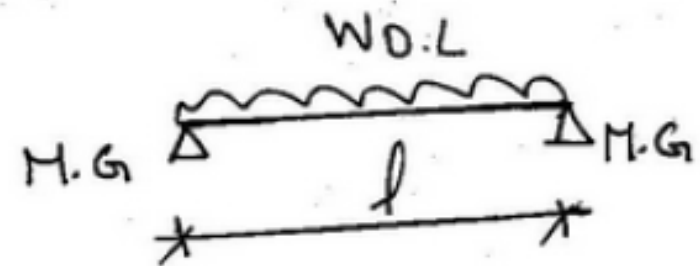


### a) Loads

•D.L.  $W_{D.l} = \gamma \times t_s + \gamma' \times t'$

$$\gamma = 2.5 \text{ t/m}^3, \gamma' = 2.2 \text{ t/m}^3$$

$$M_{D.l} = \frac{W_{D.l} \times l^2}{8}$$



# Structural Design

## 1- Design of Slab

### •L.L.

$I = 0.4 - 0.008 * L$  Impact factor

$L$  = الطول المحمل من الكوبري

في حالة عدم ذكره يأخذ ٢٠ %

$$R = \frac{W_{L.L} \times A}{2}$$

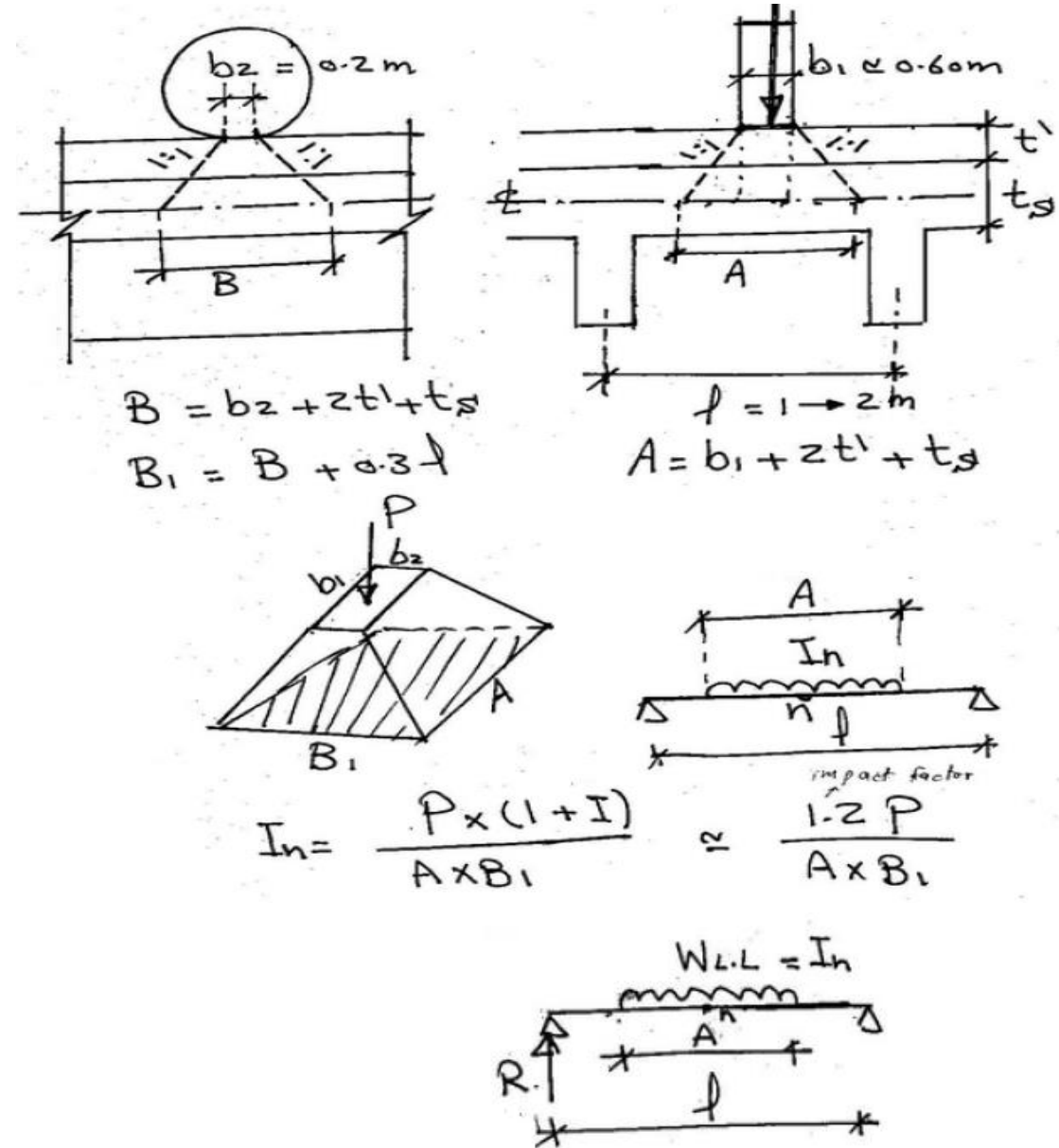
$$M_{LL} = R \times \frac{l}{2} - \frac{W_{LL} \times A^2}{8}$$

$$M_T = M_{D.L} + M_{L.L}$$

$$d = K_1 \times \sqrt{\frac{M_t}{100}}$$

$$K_1 = \dots\dots\dots, K_2 = 1800$$

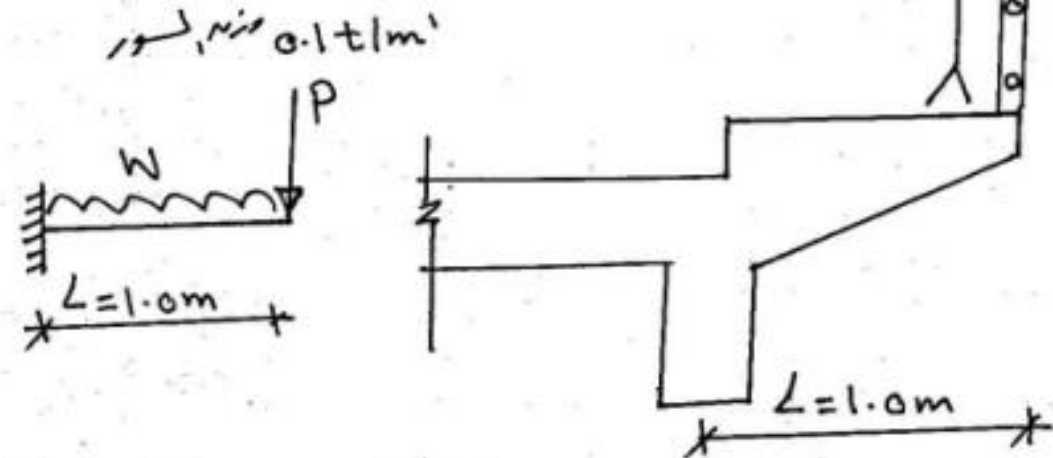
$$A_s = \frac{M_t}{k_2 \times d}$$



# Structural Design

## 2- Design of Side Walk

[2] Design of side walk:



$$W = W_0 \cdot L + W_L \cdot L$$

$$= [\gamma t_s + \gamma' \cdot t'] + W_L \cdot L \quad (0.4 \rightarrow 0.6 \text{ t/m}^2)$$

$$M = P \times L + \frac{W \cdot L^2}{2}$$

$$\therefore d = k_1 \sqrt{M/B}$$

$$A_s = \frac{M}{k_2 \times d}$$

$$k_2 = 1800$$

# Structural Design

## 3- Design of Main Girder

Loads:  
D.L:

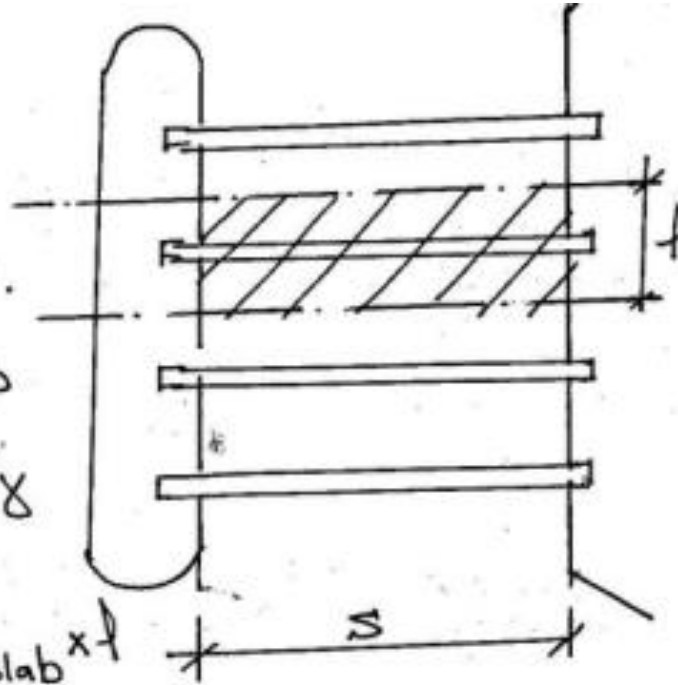
$W_{D.L} = \text{own wt.}$   
 $+ \text{wt. slab}$

- own wt. =  $b \cdot t \cdot \gamma$

- wt. slab =  $(W_{D.L})_{\text{slab}} \times l$

$$M_{D.L} = \frac{W_{D.L} \times S'^2}{8}$$

$$Q_{D.L} = \frac{W_{D.L} \times S'}{2}$$



Dim.:

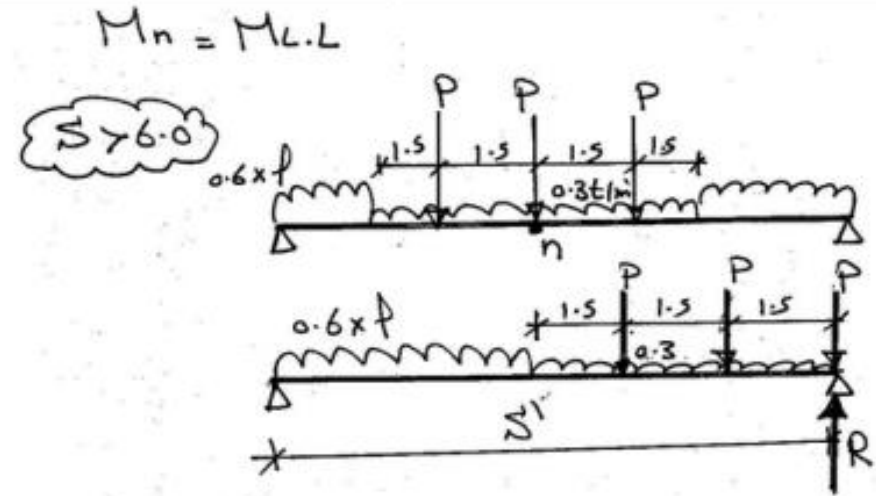
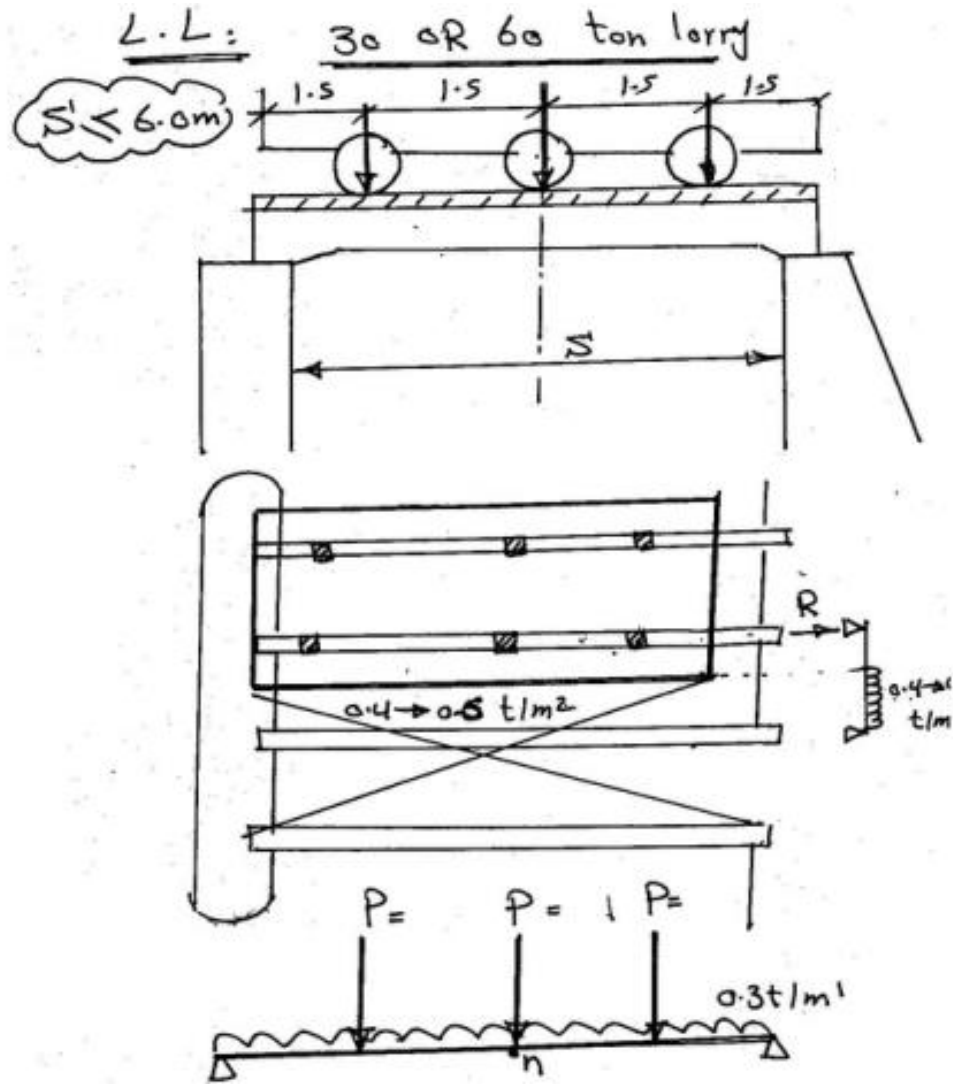
$$b \neq 30 \text{ cm}$$

$$t = S' / 7$$

$$S' = 1.05 \times S$$

# Structural Design

## 3- Design of Main Girder



$$R = Q_{L.L}$$

$$M_t = M_{0.L} + M_{L.L}$$

$$Q_t = Q_{0.L} + Q_{L.L}$$

$$\therefore d = k_1 \sqrt{M/b} \Rightarrow k_1 = \angle$$

$$k_2 = \angle$$

$$\approx 1750$$

$$A_s' = \frac{M}{k_2 x d}$$

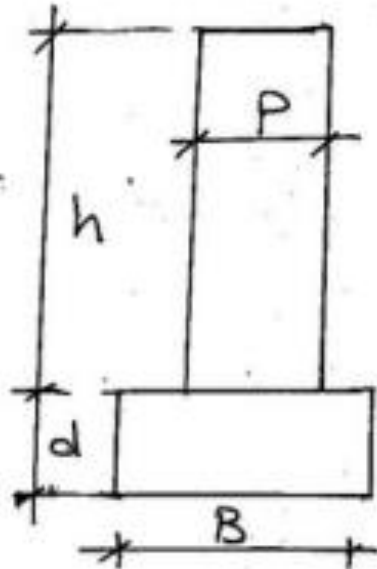
$$q = \frac{Q}{b \times t} \neq f_{all.}$$

# Structural Design

## 4- Design of pier

Dim. ::

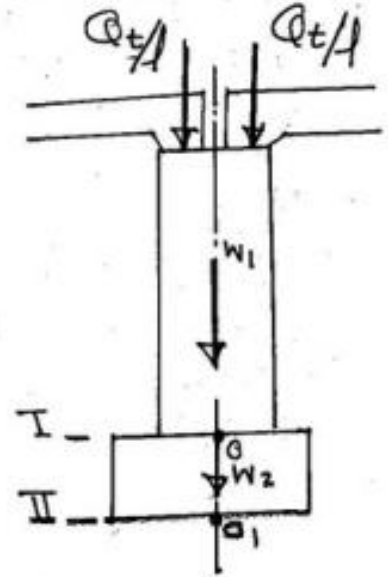
- $h = \varnothing + 1.0m$
- $P = S/3 \rightarrow S/4$
- $d \leq 0.75m$
- $B = P + 0.5m$



Loading:

Max. Normal.:

$$f = \frac{N}{A}$$



Max. Ecc.:

$$f_z = \frac{-N}{A} \left[ 1 \pm \frac{6e}{B} \right]$$

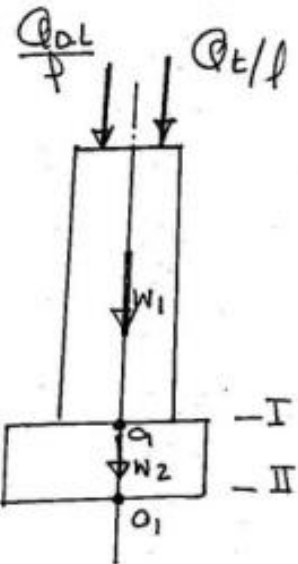
$$A = P \times 1.0$$

$$B = P$$

$$e = \frac{M_o}{N}$$

$$f_1, f_2 \neq f_{all.}$$

$$f_1, f_2 \text{ (comp.)}$$





# Structural Design

## 5- Design of Abutment

5 abutment:

Dim.:

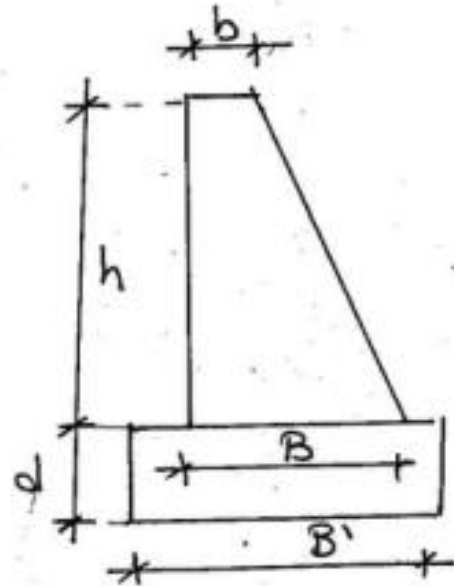
$$- h = \gamma + 1.0$$

$$- b = 0.3h$$

$$- B = 0.6h$$

$$- d \leq 0.75$$

$$- B' = B + 0.5m$$



Sliding:

$$F.O.S = \frac{\mu \cdot N}{T} \geq 1.5$$

overturning:

$$F.O.S = \frac{\sum M}{\sum O.T.M} \geq 2.0$$

stress:

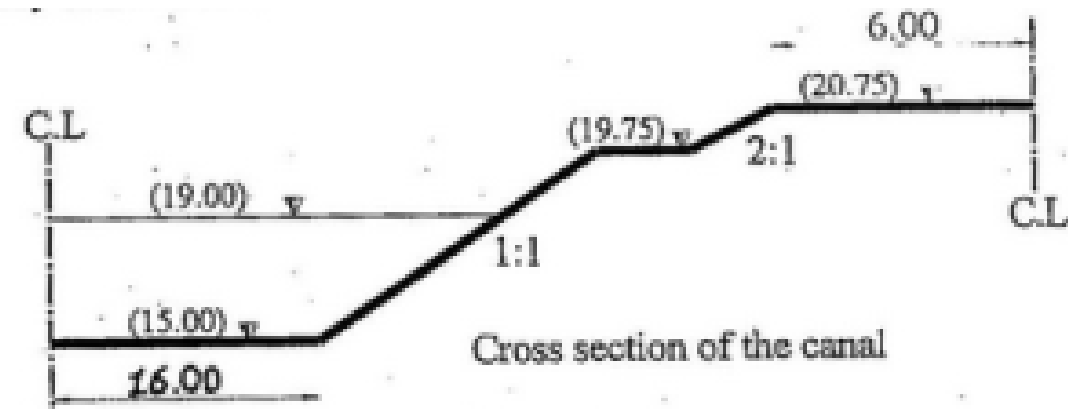
$$f_k = \frac{-N}{A} \left[ 1 \pm \frac{6e}{B} \right]$$

$$x = \frac{M_{net}}{N}$$

$$e = \frac{B}{2} - x$$

## Example

- 2- An intersection between a canal and a road occur at a certain location at which the canal cross section is as shown below in figure (2), while the road intersected with the canal was first class road with 12.0 m width, it is required to design the suitable bridge at this crossing if the discharge through the canal was  $100 \text{ m}^3/\text{sec}$ .
- Live load is lorry system of 60 ton (equivalent load =  $3.0 \text{ t/m}^2$ ).
  - Uniform distributed load =  $500 \text{ kg/m}^2$  as a bed strains.
  - the soil at the crossing site is found to be silty sand with max. allowable bearing capacity of  $12.5 \text{ t/m}^2$ .



it required to :

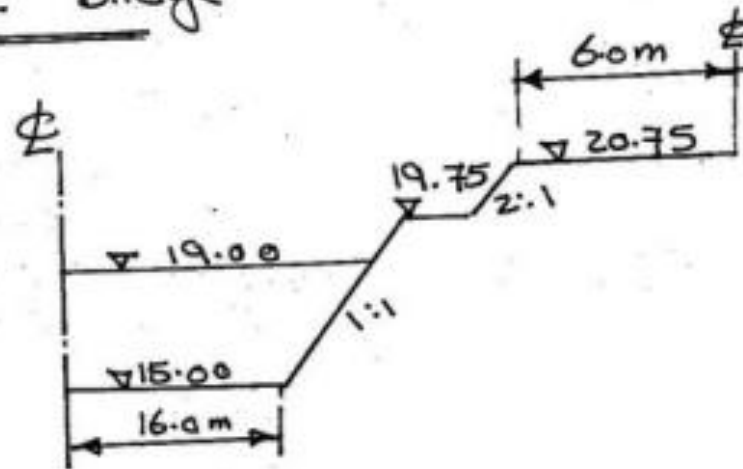
- 1- Fix the number of vents and the span of each vent,
- 2- Check the heading up , and the water way,
- 3- Design different elements of the bridge,
- 4- Draw necessary views of the bridge.
- 5-draw the reinforcement details of different element of the bridge



## Example

R.C Bridge

بِسْمِ اللَّهِ الرَّحْمَنِ الرَّحِيمِ



- Road width = 12.0m
- $Q_c = 100 \text{ m}^3/\text{s}$
- L.L = Lorry system 60 ton
- uniform load =  $500 \text{ kg/m}^2$
- fall. soil =  $12.5 \text{ t/m}^2$

Req.: design a suitable R.C Bridge

## Example

□ Hydraulic Cal.:

-  $Q_c = 100 \text{ m}^3/\text{s}$

-  $A_c = (B + Zy) y$   
 $= (32 + 1 \times 4) \times 4 = 144 \text{ m}^2$

-  $V_c = \frac{Q_c}{A_c} = \frac{100}{144}$   
 $= 0.7 \text{ m/s}$

-  $V_{br.} = 1 \rightarrow 2 V_c$   
 $= 0.7 \rightarrow 1.40 \text{ m/s}$

take  $V_{br.} = 1.0 \text{ m/s}$

-  $A_{br.} = \frac{Q_c}{V_{br.}} = \frac{100}{1.0}$   
 $= 100 \text{ m}^2$

-  $A_{br.} = n \times S \times y$   
 $100 = n \times S \times 4$

$$25 = n \times S$$

| n | 1       | 2         | 3        | 4        | 5      |
|---|---------|-----------|----------|----------|--------|
| S | 25      | 12.5      | 8.33     | 6.25     | 5      |
|   | 25<br>✓ | 12.5<br>✓ | 8.0<br>✓ | 6.0<br>✓ | 5<br>✓ |

take  $n = 4$  vent  
 $S = 6.0 \text{ m}$

-  $A_{br. act.} = 4 \times 6 \times 4 = 96 \text{ m}^2$

-  $V_{br. act.} = \frac{Q_c}{A_{br. act.}} = \frac{100}{96}$   
 $= 1.042 \text{ m/s} > 0.8$   
 $< 2.0 \text{ (a)}$

## Example

Check of heading up:

$$- H_{up} = \alpha \cdot \beta \cdot \frac{V_c^2}{2g}$$

$$\alpha = \frac{A - a}{A} = \frac{144 - 96}{144} = 0.33$$

$$- \beta = 1.30 \quad \text{for } \text{---}\text{---}\text{---}$$

$$- H_{up} = 0.33 \times 1.3 \times \frac{0.7^2}{2 \times 9.81}$$
$$= 0.011 \text{ m}$$

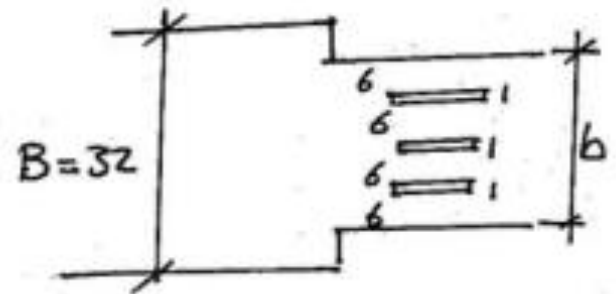
$$= 1.10 \text{ cm} < 10 \text{ cm (Safe)}$$

check of water way:

$$\frac{b}{B} < 60\%$$

$$B = 32.0 \text{ m}$$

$$b = 27$$



$$\frac{b}{B} = \frac{27}{32} \times 100 = 84.4\% > 60\%$$

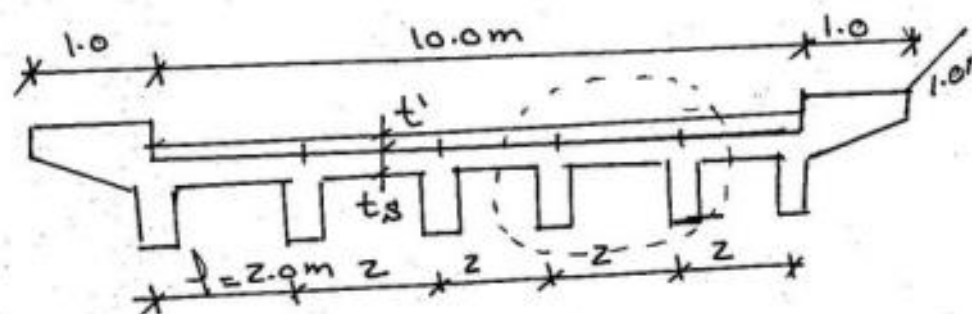
(Safe)

# Example

2] Structural design:

Type of static system

slab + M.G



1] Design of slab:

Dim.:

-  $t_s = 0.2 \rightarrow 30 \text{ cm} \Rightarrow 25 \text{ cm}$

-  $t' = 10 \rightarrow 15 \text{ cm} \Rightarrow t' = 15 \text{ cm}$

Loads:

D.L:

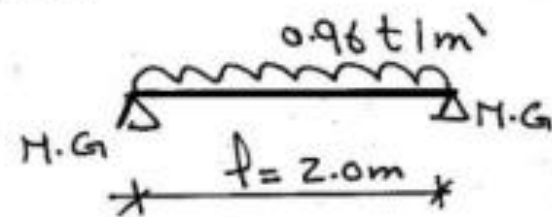
$$W_{D.L} = \gamma t_s + \gamma' \cdot t'$$

$$= 2.5 \times 0.25 + 2.2 \times 0.15$$

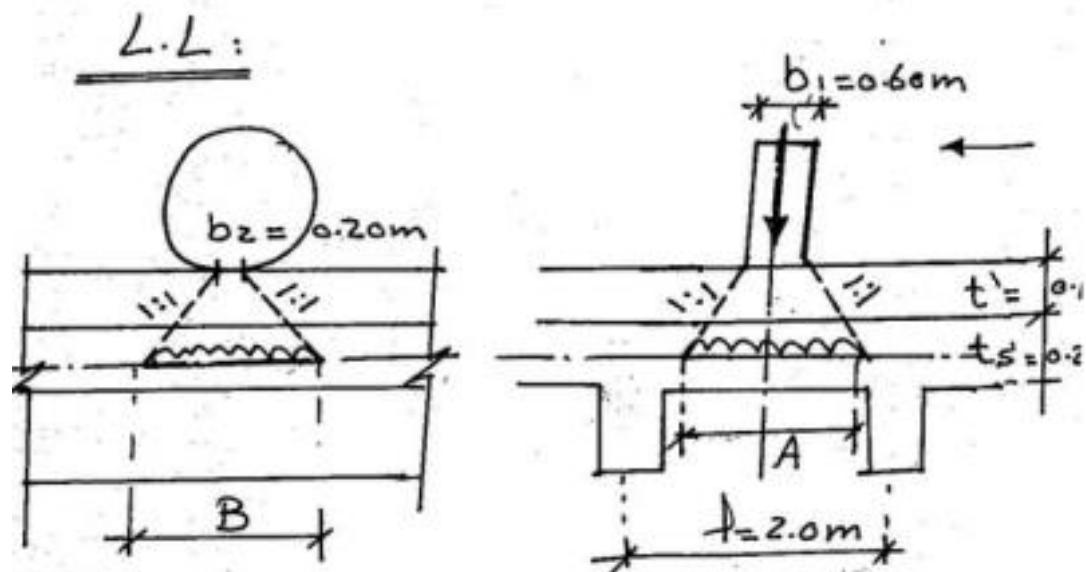
$$W_{D.L} = 0.96 \text{ t/m}^2$$

$$M_{D.L} = \frac{0.96 \times 2^2}{8}$$

$$= 0.48 \text{ t.m}$$



# Example



$$B = b_2 + 2t' + t_s$$

$$= 0.2 + 2 \times 0.15 + 0.25$$

$$= 0.75 \text{ m}$$

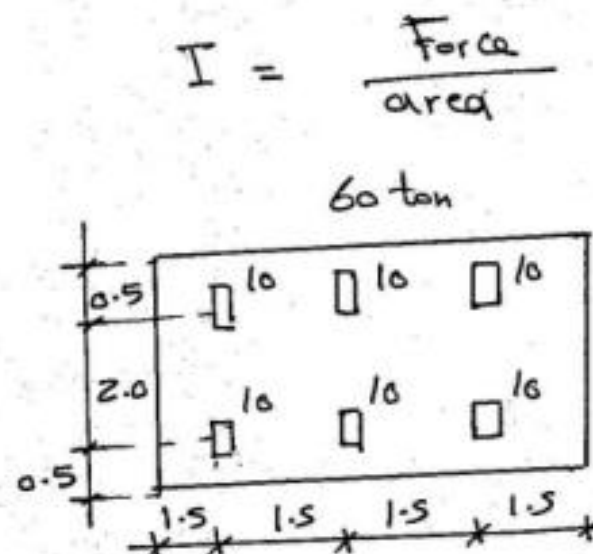
$$\underline{B_1 = B + 0.3}$$

$$= 0.75 + 0.3 \times 2 = 1.35 \text{ m}$$

$$A = b_1 + 2t' + t_s$$

$$= 0.6 + 2 \times 0.15 + 0.2$$

$$= 1.15 \text{ m}$$



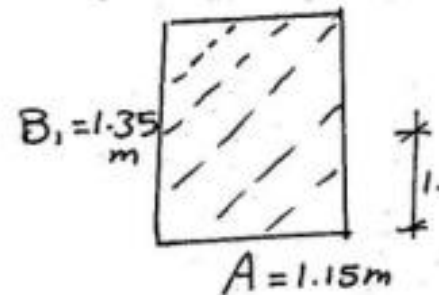
$$\text{impact factor} = 0.4 - 0.008 \times L$$

$$= 0.4 - 0.008 \times 2$$

$$= 0.38$$

$$\therefore P = 10 \times 1.38 = 13.8 \text{ t}$$

$$I = \frac{13.8}{1.15 \times 1.35} = 8.9 \text{ t/m}^2$$

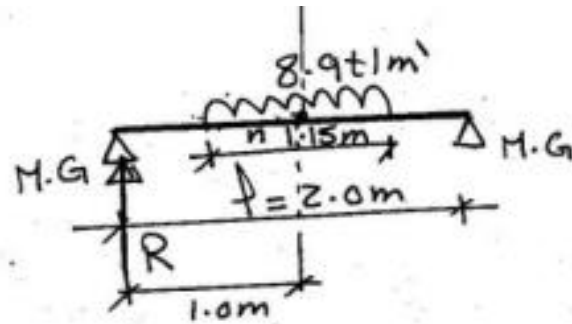


## Example

$$M_n = M_L \cdot L$$

$$R = \frac{8.9 \times 1.15}{2}$$

$$= 5.12 \text{ t.}$$



$$M_n = M_L \cdot L = 5.12 \times 1.0 - 8.9 \times \frac{1.15}{2} \times \frac{1.15}{4}$$

$$M_L \cdot L = 3.65 \text{ t.m}$$

$$M_t = 0.48 + 3.65 = 4.13 \text{ t.m}$$

$$\therefore d = k_1 \sqrt{M/B}$$

$$(25-3) = 22 = k_1 \sqrt{\frac{4.13 \times 10^5}{100}} \Rightarrow k_1 = 0.34$$

$$k_2 = 1800$$

$$\therefore A_s = \frac{M}{k_2 \times d} = \frac{4.13 \times 10^5}{1800 \times 22}$$

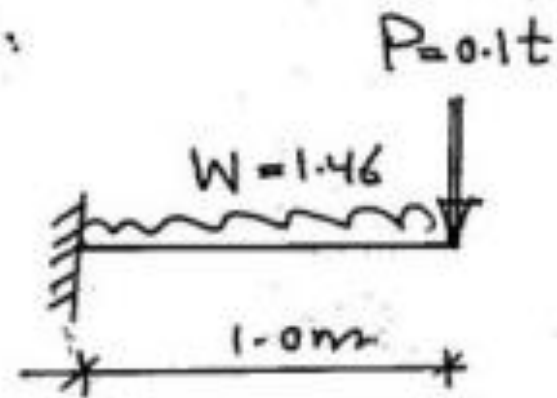
$$= 10.43 \text{ cm}^2$$

$$6 \# 16 / \text{m} \quad \#$$

## Example

[2] Design of side walk:

$$\begin{aligned} W &= W_0 \cdot L + W_L \cdot L \\ &= 0.96 + 0.5 \\ &= 1.46 \text{ t/m} \end{aligned}$$



$$M = \frac{1.46 \times 1^2}{2} + 0.1 \times 1.0 = 0.83 \text{ t}\cdot\text{m}$$

$$\therefore d = k \sqrt{M/B}$$

$$\therefore A_s = \frac{0.83 \times 10^5}{22 \times 1800} = 2.16 \text{ cm}^2$$

6  $\Phi$  12/m



## Example

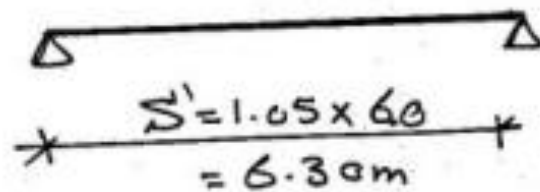
### [3] Design of M.G.

Dim:

$$b = 35 \text{ cm}$$

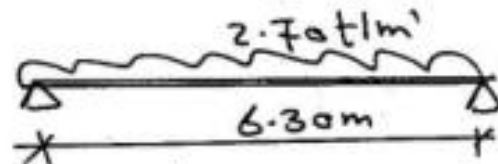
$$t = \frac{S'}{7} = \frac{6.30}{7}$$

$$\approx 0.90 \text{ m}$$



Loads:

D.L.:

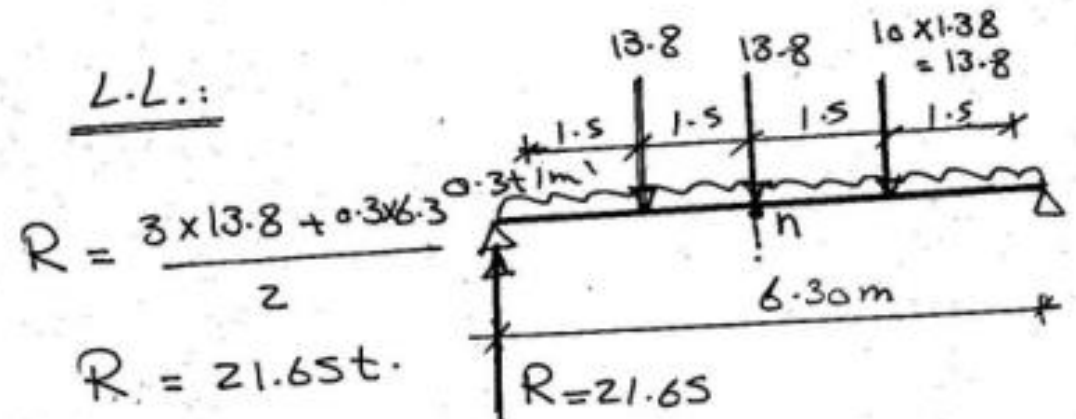


$$\begin{aligned} \text{W.D.L} &= \text{own wt.} + \text{wt. of slab} \\ &= [0.35 \times 0.9 \times 2.5] + (0.96 \times 2) \\ &= 2.70 \text{ t/m} \end{aligned}$$

$$M_{0.L} = \frac{2.7 \times 6.3^2}{8} = 13.40 \text{ t.m}$$

$$Q_{0.L} = \frac{2.7 \times 6.3}{2} = 8.50 \text{ t}$$

L.L.:



$$R = \frac{3 \times 13.8 + 0.3 \times 6.3}{2}$$

$$R = 21.65 \text{ t}$$

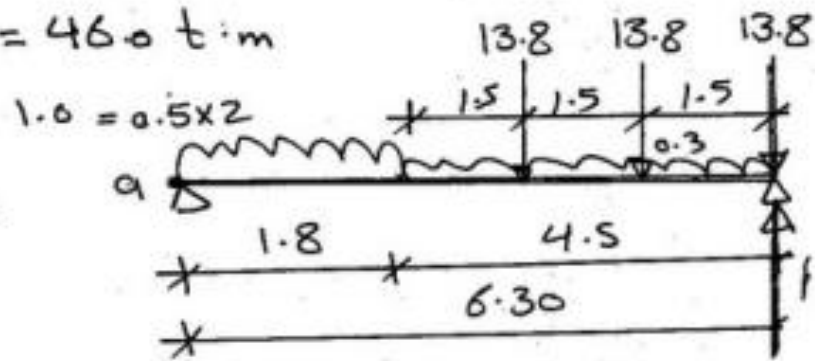
$$\begin{aligned} M_n &= 21.65 \times 3.15 - 13.8 \times 1.5 \\ &\quad - 0.3 \times \frac{3.15^2}{2} = 46.0 \text{ t.m} \end{aligned}$$



## Example

$$M.L.L = 460 \text{ t.m}$$

$$\sum M_a = 0$$



$$\therefore 6.3 R = 13.8 \times 6.3 + 13.8 \times 4.8 + 13.8 \times 3 + \frac{1 \times 1.8^2}{2} + 0.3 \times 4.5 \times 4.05$$

$$R = Q.L.L = 32.60 \text{ t.}$$

$$M_t = 13.40 + 46 = 59.4 \text{ t.m}$$

$$Q_t = 8.5 + 32.60 = 41.10 \text{ t.}$$

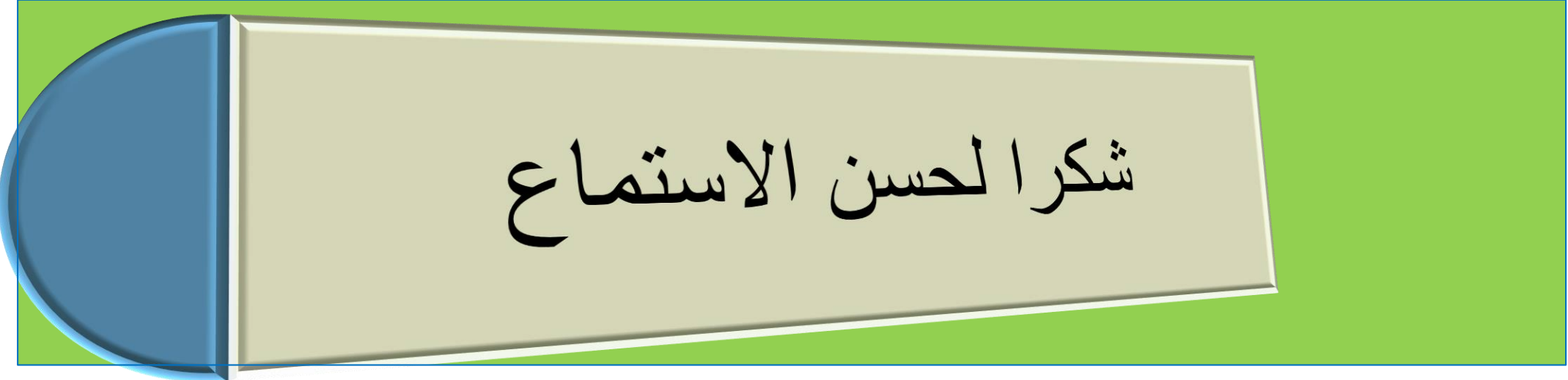
$$\therefore d = k_1 \sqrt{M/b}$$

$$\therefore 85 = k_1 \sqrt{\frac{59.4 \times 10^5}{35}} \Rightarrow k_1 = k_2 = 1750$$

$$A_{s'} = \frac{59.4 \times 10^5}{85 \times 1750}$$

$$A_{s'} = 40 \text{ cm}^2$$

11 #22



شكرا لحسن الاستماع