# Tramos Revestidos Trabajo Práctico

Manuel F. Martín

Septiembre de 2016

# Etapa 1

- a) Para trazar la rasante tuvimos en cuenta las siguientes pautas:
  - Realizar exclusivamente excavaciones, lo que implica que la rasante se ubique por debajo de la cota del fondo existente o la supere en a lo sumo 20cm en 200m, ya que realizar un relleno es muy dificil y costoso.
  - Intentar que la misma se adapte de la mejor manera posible a la topografía existente, de manera tal que se realice la menor cantidad de excavaciones posibles.
- b) Dimensionamiento de los tramos de material erosionable

#### Método de la fuerza tractiva

### Tramo 1

$$r=20\%$$
  $h_{disp}=1.12m$  (en progresiva  $5.6km)$   $I=0.00147$  
$$Q=3.85m^3/s \qquad V_{max}=1.5m/s \qquad n=0.035 \qquad m=1$$

Relación de huecos: 0.3 Agua: poco limosa, limo muy fino

Suelo cohesivo:

$$\begin{split} \tau_{resistente\;talud} &= \tau_{resistente\;fondo} \\ \tau_{act\;talud} &= 0.75\,\gamma\,y\,I \leq \tau_{resistente\;talud} \\ \tau_{act\;fondo} &= 0.97\,\gamma\,y\,I \leq \tau_{resistente\;fondo} \Longrightarrow \text{m\'{as} condicionante} \end{split}$$

Con la relación de huecos y el tipo de suelo, buscamos en la tabla que vincula fuerza tractiva con relación de huecos y obtenemos el  $\tau_{resistentefondo} = 0.38 lb/ft^2 = 1.855 kg/m^2$ .

$$y \le \frac{\tau_{resistente\ fondo}}{0.97\ \gamma\ I}$$
$$y \le 1.30m$$

A pesar de que el suelo podría soportar un tirante mayor a nuestra  $h_{disp}$ , en este caso la  $h_{disp}$  sigue siendo 1.12m, ya que si adoptáramos un  $h_{disp}$  mayor, el canal podría desbordarse. Considerando la revancha obtenemos 1.2y = 1.12m, luego y = 0.93m.

$$\begin{cases} Q = VA \\ V = \frac{1}{n} R^{2/3} I^{1/2} \end{cases} \implies Q = \frac{1}{n} R^{2/3} I^{1/2} A$$

$$\begin{cases} Q = \frac{1}{n} R^{2/3} I^{1/2} A \\ R = \frac{A}{P} \\ A = B_f y + m y^2 \\ P = B_f + 2y\sqrt{1 + m^2} \end{cases} \implies \begin{cases} Q = \frac{1}{0.035} R^{2/3} 0.00147^{1/2} A \\ R = \frac{A}{P} \\ A = B_f 0.93m + (0.93m)^2 \\ P = B_f + 20.93m\sqrt{2} \end{cases} \implies B_f = 3.92m$$

Debido a que la apreciación debe ser de 0.1m, adoptamos  $B_f = 4m$ . Luego, calculamos el tirante correspondiente para el  $B_f$  adoptado.

$$\begin{cases} Q = \frac{1}{n} R^{2/3} I^{1/2} A \\ R = \frac{A}{P} \\ A = B_f y + m y^2 \\ P = B_f + 2y\sqrt{1 + m^2} \end{cases} \implies \begin{cases} Q = \frac{1}{0.035} R^{2/3} 0.00147^{1/2} A \\ R = \frac{A}{P} \\ A = 4my + y^2 \\ P = 4m + 2y\sqrt{2} \end{cases} \implies y = 0.92m$$

Luego,

$$\begin{cases} A = B_f y + m y^2 \\ P = B_f + 2y\sqrt{1 + m^2} \end{cases} \implies \begin{cases} A = 4.53m^2 \\ P = 6.60m \end{cases} \implies R = 0.69m$$

#### Verificación

• Tensiones

$$0.97 \gamma R S \leq \tau_{resistente\ fondo}$$

$$0.97 1000 kg/m^3 0.69 m 0.00147 \leq \tau_{resistente\ fondo}$$

$$0.984 kg/m^2 \leq 1.855 kg/m^2 \qquad \therefore VERIFICA$$

- Escurrimiento
  - De la ecuación de continuidad obtenemos la velocidad media:

$$V_m = \frac{Q}{A} = \frac{3.85m^3/s}{4.53m^2} = 0.85m/s$$

– Para obtener la  $V_{min}$ , sabiendo el tirante y el tipo de agua, poco limoso de limo fino, buscamos en la tabla de velocidades mínimas y obtenemos  $V_{min} = 0.44 m/s$ .

$$\begin{cases} V_{min} = 0.44m/s \\ V_{max} = 1.5m/s \end{cases} \implies V_m = 0.85m/s \quad \therefore VERIFICA$$

 $1.10m \le 1.12m$  : VERIFICA

• Desborde

$$y + r \le h_{disp}$$
$$0.92m + 0.2 \times 0.92m \le h_{disp}$$

r = 20%  $h_{disp} = 1.12m$ 

#### Tramo 2

$$r = 20\%$$
  $h_{disp} = 1.83m$  (en progresiva  $4.1km$ )  $I = 0.00105$ 

$$Q = 6.6m^3/s$$
  $V_{max} = 1.5m/s$   $n = 0.035$   $m = 1$ 

Relación de huecos: 0.3 Agua: poco limosa, limo muy fino

Suelo cohesivo:

$$\tau_{resistente\;talud} = \tau_{resistente\;fondo}$$

$$\tau_{act\;talud} = 0.75\;\gamma\;y\;I \leq \tau_{resistente\;talud}$$

$$\tau_{act\;fondo} = 0.97\;\gamma\;y\;I \leq \tau_{resistente\;fondo} \Longrightarrow \text{más condicionante}$$

Con la relación de huecos y el tipo de suelo, buscamos en la tabla que vincula fuerza tractiva con relación de huecos y obtenemos el  $\tau_{resistente\ fondo}=0.38lb/ft^2=1.855kg/m^2$ 

$$y \le \frac{\tau_{resistente fondo}}{0.97 \, \gamma \, I}$$
$$y \le 1.82m$$

A pesar de que la altura máxima disponible es de 1.83m, las características del suelo nos limitan la  $h_{disp}$  a 1.82m. Considerando la revancha obtenemos 1.2y = 1.82m, luego y = 1.52m.

$$\begin{cases} Q = V A \\ V = \frac{1}{n} R^{2/3} I^{1/2} \end{cases} \implies Q = \frac{1}{n} R^{2/3} I^{1/2} A$$

$$\begin{cases} Q = \frac{1}{n}R^{2/3}I^{1/2}A \\ R = \frac{A}{P} \\ A = B_f y + m y^2 \\ P = B_f + 2y\sqrt{1+m^2} \end{cases} \implies \begin{cases} Q = \frac{1}{0.035}R^{2/3}0.00105^{1/2}A \\ R = \frac{A}{P} \\ A = B_f 1.52m + (1.52m)^2 \\ P = B_f + 21.52m\sqrt{2} \end{cases} \implies B_f = 3.289m$$

Ya que no se debe disminuir la sección aguas abajo, adoptamos  $B_f = 4m$ , de modo que sea igual al utilizado en el tramo anterior. Luego, calculamos el tirante correspondiente para el  $B_f$  adoptado.

$$\begin{cases} Q = \frac{1}{n}R^{2/3}I^{1/2}A \\ R = \frac{A}{P} \\ A = B_f y + my^2 \\ P = B_f + 2y\sqrt{1+m^2} \end{cases} \implies \begin{cases} Q = \frac{1}{0.035}R^{2/3}0.00105^{1/2}A \\ R = \frac{A}{P} \\ A = 4my + y^2 \\ P = 4m + 2y\sqrt{2} \end{cases} \implies y = 1.38m$$

Luego,

$$\begin{cases} A = B_f y + m y^2 \\ P = B_f + 2y\sqrt{1 + m^2} \end{cases} \implies \begin{cases} A = 7.42m^2 \\ P = 7.90m \end{cases} \implies R = 0.94m$$

Verificación

• Tensiones

$$0.97 \gamma RS \leq \tau_{resistente\ fondo}$$
 
$$0.97 \, 1000 kg/m^3 \, 0.94 m \, 0.00105 \leq \tau_{resistente\ fondo}$$
 
$$0.957 kg/m^2 \leq 1.855 kg/m^2 \qquad \therefore VERIFICA$$

- Escurrimiento
  - De la ecuación de continuidad obtenemos la velocidad media:

$$V_m = \frac{Q}{A} = \frac{6.6m^3/s}{7.42m^2} = 0.89m/s$$

– Para obtener la  $V_{min}$ , sabiendo el tirante y el tipo de agua, poco limoso de limo fino, buscamos en la tabla de velocidades mínimas y obtenemos  $V_{min} = 0.53m/s$ .

$$\begin{cases} V_{min} = 0.53m/s \\ V_{max} = 1.5m/s \end{cases} \implies V_m = 0.89m/s : VERIFICA$$

• Desborde

$$r = 20\%$$
  $h_{disp} = 1.82m$ 

$$y+r \le h_{disp}$$

$$1.38m + 0.2 \times 1.38m \le h_{disp}$$

$$1.66m \le 1.82m \qquad \therefore VERIFICA$$

#### Tramo 3

$$r = 20\%$$
  $h_{disp} = 2.47m$  (en progresiva 2.5km)  $I = 0.00086$  
$$Q = 11.6m^3/s \qquad V_{max} = 1.5m/s \qquad n = 0.035 \qquad m = 1$$

Relacion de huecos: 0.3 Agua: poco limosa, limo muy fino

Suelo cohesivo:

$$\begin{split} \tau_{resistente\,talud} &= \tau_{resistente\,fondo} \\ \tau_{act\,talud} &= 0.75\,\gamma\,y\,I \leq \tau_{resistente\,talud} \\ \tau_{act\,fondo} &= 0.97\,\gamma\,y\,I \leq \tau_{resistente\,fondo} \Longrightarrow \text{m\'{as} condicionante} \end{split}$$

Con la relación de huecos y el tipo de suelo, buscamos en la tabla que vincula fuerza tractiva con relación de huecos y obtenemos el  $\tau_{resistente\ fondo} = 0.38 lb/ft^2 = 1.855 kg/m^2$ 

$$y \leq \frac{\tau_{resistente\ fondo}}{0.97\ \gamma\ I}$$
 
$$y \leq 2.21m$$

A pesar de que la altura máxima disponible es de 2.47m, las características del suelo nos limitan la  $h_{disp}$  a 2.21m. Considerando la revancha obtenemos 1.2y = 2.21m, luego y = 1.84m.

$$\begin{cases} Q = V A \\ V = \frac{1}{n} R^{2/3} I^{1/2} \end{cases} \implies Q = \frac{1}{n} R^{2/3} I^{1/2} A$$

$$\begin{cases} Q = \frac{1}{n}R^{2/3}I^{1/2}A \\ R = \frac{A}{P} \\ A = B_f y + m y^2 \\ P = B_f + 2y\sqrt{1+m^2} \end{cases} \implies \begin{cases} Q = \frac{1}{0.035}R^{2/3}0.00086^{1/2}A \\ R = \frac{A}{P} \\ A = B_f 1.84m + (1.84m)^2 \\ P = B_f + 21.84m\sqrt{2} \end{cases} \implies B_f = 4.75m$$

Debido a que la aprecición debe ser de 0.1m, adoptamos  $B_f=4.8m$ . Luego, calculamos el tirante correspondiente para el  $B_f$  adoptado.

$$\begin{cases} Q = \frac{1}{n} R^{2/3} I^{1/2} A \\ R = \frac{A}{P} \\ A = B_f y + m y^2 \\ P = B_f + 2y\sqrt{1 + m^2} \end{cases} \implies \begin{cases} Q = \frac{1}{0.035} R^{2/3} 0.00086^{1/2} A \\ R = \frac{A}{P} \\ A = 4.8my + y^2 \\ P = 4.8m + 2y\sqrt{2} \end{cases} \implies y = 1.83m$$

Luego,

$$\begin{cases} A = B_f y + m y^2 \\ P = B_f + 2y\sqrt{1 + m^2} \end{cases} \implies \begin{cases} A = 12.13m^2 \\ P = 9.98m \end{cases} \implies R = 1.22m$$

#### Verificación

• Tensiones

$$0.97 \gamma RS \leq \tau_{resistente\ fondo}$$
 
$$0.97 \, 1000 kg/m^3 \, 1.22 m \, 0.00086 \leq \tau_{resistente\ fondo}$$
 
$$1.018 kg/m^2 \leq 1.855 kg/m^2 \qquad \therefore VERIFICA$$

- Escurrimiento
  - De la ecuación de continuidad obtenemos la velocidad media:

$$V_m = \frac{Q}{A} = \frac{11.6m^3/s}{12.13m^2} = 0.95m/s$$

– Para obtener la  $V_{min}$ , sabiendo el tirante y el tipo de agua, poco limoso de limo fino, buscamos en la tabla de velocidades mínimas y obtenemos  $V_{min} = 0.63m/s$ .

$$\begin{cases} V_{min} = 0.63m/s \\ V_{max} = 1.5m/s \end{cases} \implies V_m = 0.95m/s \quad \therefore VERIFICA$$

• Desborde

$$r = 20\% \qquad h_{disp} = 2.21m$$

$$y + r \le h_{disp}$$

$$1.83m + 0.2 \times 1.83m \le h_{disp}$$

$$2.2m \le 2.21m \qquad \therefore VERIFICA$$

#### Método de la velocidad máxima

#### Tramo 1

$$r = 20\%$$
  $h_{disp} = 1.12m$  (en progresiva  $5.6km$ )  $I = 0.00147$ 

$$Q = 3.85m^3/s$$
  $V_{max} = 1.5m/s$   $n = 0.035$   $m = 1$ 

Relación de huecos: 0.3 Agua: poco limosa, limo muy fino Calculamos el área estable

$$A_e = \frac{Q}{V_{max}} = \frac{3.85m^3/s}{1.5m/s} = 2.57m^2$$

Luego, aplicando la ecuación de Chazy Manning

$$V_{max} = \frac{1}{n}R^{2/3}I^{1/2} \Longrightarrow R = 1.6m$$

$$P = \frac{A_e}{R} = \frac{2.57m^2}{1.6m} = 1.61m$$

$$\begin{cases} A_e = B_f y + m y^2 \\ P = B_f + 2y \sqrt{1 + m^2} \end{cases} \implies \text{s\'olo soluciones complejas}$$

#### Tramo 2

$$r=20\% \qquad h_{disp}=1.83m \, ({\rm en~progresiva~4.1} km) \qquad I=0.00105$$

$$Q = 6.6m^3/s$$
  $V_{max} = 1.5m/s$   $n = 0.035$   $m = 1$ 

Relación de huecos: 0.3 Agua: poco limosa, limo muy fino Calculamos el área estable

$$A_e = \frac{Q}{V_{max}} = \frac{6.6m^3/s}{1.5m/s} = 4.4m^2$$

Luego, aplicando la ecuación de Chazy Manning

$$V_{max} = \frac{1}{n} R^{2/3} I^{1/2} \Longrightarrow R = 2.06m$$

$$P = \frac{A_e}{R} = \frac{4.4m^2}{2.06m} = 2.14m$$

$$\begin{cases} A_e = B_f y + m y^2 \\ P = B_f + 2y \sqrt{1 + m^2} \end{cases} \implies \text{s\'olo soluciones complejas}$$

#### Tramo 3

$$r = 20\%$$
  $h_{disp} = 2.47m$  (en progresiva  $2.5km$ )  $I = 0.00086$ 

$$Q = 11.6m^3/s$$
  $V_{max} = 1.5m/s$   $n = 0.035$   $m = 1$ 

Relacion de huecos: 0.3 Agua: poco limosa, limo muy fino

Calculamos el área estable

$$A_e = \frac{Q}{V_{max}} = \frac{11.6m^3/s}{1.5m/s} = 7.73m^2$$

Luego, aplicando la ecuación de Chazy Manning

$$V_{max} = \frac{1}{n} R^{2/3} I^{1/2} \Longrightarrow R = 2.4m$$

$$P = \frac{A_e}{R} = \frac{7.73m^2}{2.4m} = 3.22m$$

$$\begin{cases} A_e = B_f y + m y^2 \\ P = B_f + 2y \sqrt{1 + m^2} \end{cases} \implies \text{sólo soluciones complejas}$$

#### Conclusión

Este método no es aplicable para estos casos en particular dados los datos disponibles. Para poder obtener soluciones reales podríamos bajar la  $V_{max}$ , sin embargo dejaría de ser el método de la velocidad máxima. Debido a ésto debemos utilizar el método de la fuerza tractiva para poder hacer el dimensionamiento en forma más precisa.

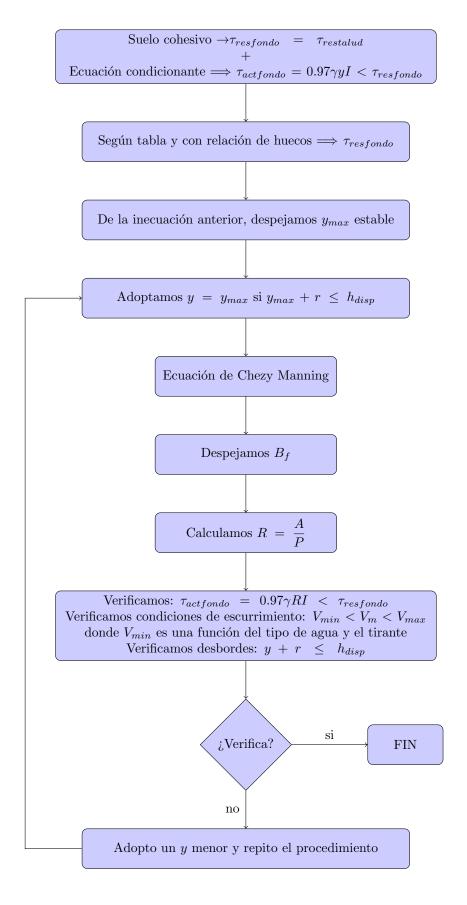
# Diagrama de Flujo del método de la fuerza tractiva

# Tramo 1r

$$h = 1.42m \qquad B_f = 5m \qquad m = 1 \qquad V_{max} = 5m/s$$
 
$$n = 0.016m^3/s \qquad Q_t = 11.63 \qquad I = 0.00785$$
 
$$Q = \frac{1}{n}R^{2/3}I^{1/2}A \qquad R = \frac{A}{P}$$
 
$$\begin{cases} \frac{Qn}{I^{1/2}} = R^{2/3}A = \frac{A^{5/3}}{P^{2/3}} \\ A = B_fy + my^2 \\ P = B_f + 2y\sqrt{1 + m^2} \end{cases}$$
 
$$\frac{Qn}{I^{1/2}} = \frac{A^{5/3}}{P^{2/3}} = \sqrt[3]{\frac{A^5}{P^2}} \Longrightarrow \frac{Qn}{I^{1/2}}^3 = \frac{A^5}{P^2}$$
 
$$\frac{A^5}{P^2} = \frac{(5y + y^2)^5}{(5 + 2\sqrt{2}y)^2} = 9.19 \Longrightarrow y_1 = -5.7157 \lor y_2 = 0.5955$$

Como el valor de y no puede ser negativo, consideramos el valor de  $y_2$ 

$$\begin{cases} A = 5y - y^2 = 3.33m^2 \\ P = 5 + 2\sqrt{2}y = 6.68m \end{cases} \implies R = 0.50m \implies \tau = \gamma R S 0.97 = 3.81kg/m^2$$



# Verificación

#### **Escurrimiento**

• De la ecuación de continuidad obtenemos la velocidad media:

$$V_m = \frac{Q}{A} = \frac{11.6}{3.93} = 2.95 m/s$$

• Para obtener la  $V_{min}$ , sabiendo el tirante y el tipo de agua, poco limoso de limo fino, buscamos en la tabla de velocidades mínimas y obtenemos  $V_{min} = 0.36m/s$ .

$$\begin{cases} V_{min} = 0.36m/s \\ V_{max} = 5m/s \end{cases} \implies V_m = 2.95m/s : VERIFICA$$

#### Desborde

$$y + r \le h_{disp}$$

$$0.5955m + 0.2 \times 0.5955m \le h_{disp}$$

$$0.7146m \le 1.42m \qquad \therefore VERIFICA$$

r = 20%  $h_{disp} = 1.42m$ 

# Tramo 2r

$$h = 1.82m(progresiva0.1km) \qquad B_f = 5m \qquad m = 1 \qquad V_{max} = 5m/s$$

$$n = 0.016m^3/s \qquad Q_t = 11.6m^3 \qquad I = 0.00113$$

$$Q = \frac{1}{n}R^{2/3}I^{1/2}A \qquad R = \frac{A}{P}$$

$$\begin{cases} \frac{Qn}{I^{1/2}} = R^{2/3}A = \frac{A^{5/3}}{P^{2/3}} \\ A = B_f y + my^2 \\ P = B_f + 2y\sqrt{1 + m^2} \end{cases}$$

$$\frac{Qn}{I^{1/2}} = \frac{A^{5/3}}{P^{2/3}} = \sqrt[3]{\frac{A^5}{P^2}} \Longrightarrow \frac{Qn}{I^{1/2}} = \frac{A^5}{P^2}$$

$$\frac{A^5}{P^2} = \frac{(5y + y^2)^5}{(5 + 2\sqrt{2}y)^2} = 168.31m \Longrightarrow y_1 = -6.2333m \lor y_2 = 1.0568m$$

Como el valor de y no puede ser negativo, consideramos el valor de  $y_2$ 

$$\begin{cases} A = 5y - y^2 = 6.40m^2 \\ P = 5 + 2\sqrt{2}y = 7.99m \end{cases} \implies R = 0.80m \implies \tau = \gamma R \, S \, 0.97 = 0.88kg/m^2$$

# Verificación

#### **Escurrimiento**

• De la ecuación de continuidad obtenemos la velocidad media:

$$V_m = \frac{Q}{A} = \frac{11.6}{6.4} = 1.81 m/s$$

• Para obtener la  $V_{min}$ , sabiendo el tirante y el tipo de agua, poco limoso de limo fino, buscamos en la tabla de velocidades mínimas y obtenemos  $V_{min} = 0.47 m/s$ .

$$\begin{cases} V_{min} = 0.47 m/s \\ V_{max} = 5 m/s \end{cases} \implies V_m = 1.81 m/s \qquad VERIFICA$$

#### Desborde

$$r = 20\% \qquad h_{disp} = 1.82m$$

$$y+r \leq h_{disp}$$
 
$$1.0568m + 0.2 \times 1.0568m \leq h_{disp}$$
 
$$1.27m \leq 1.82m \qquad VERIFICA$$