## 75.12 ANÁLISIS NUMÉRICO I

### FACULTAD DE INGENIERÍA UNIVERSIDAD DE BUENOS AIRES

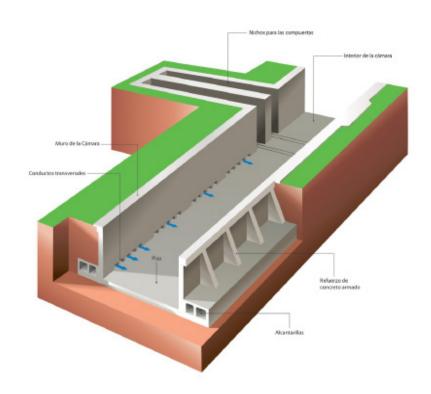
## TRABAJO PRÁCTICO Nº 2

1er. Cuatrimestre 2009

# Sistema hidráulico de llenado y vaciado del proyecto del tercer juego de esclusas del Canal de Panamá

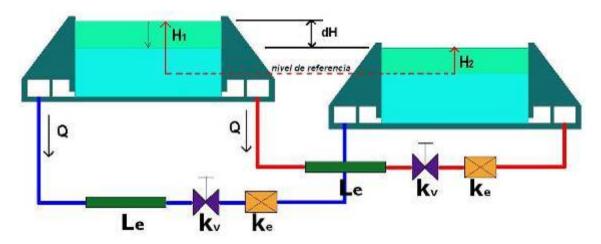






#### Descripción del problema

El sistema de llenado/vaciado entre dos esclusas sucesivas puede ser esquematizado como dos reservorios conectados por dos conductos, cada uno con una válvula de regulación y una pérdida localizada que representa todas las singularidades del sistema.



El sistema de ecuaciones diferenciales que representa este problema es el siguiente:

$$\frac{dH_1}{dt} = -2\frac{Q}{\Omega_1} \tag{1}$$

$$\frac{dH_2}{dt} = 2\frac{Q}{\Omega_2} \tag{2}$$

$$\begin{split} \frac{dQ}{dt} = & \left( \frac{g \cdot A}{L} \right) \cdot \left( H_1 - H_2 \right) - \left( \frac{f}{2 \cdot D_e \cdot A} \right) \cdot Q \cdot |Q| \\ - & \left( \frac{k_e}{2 \cdot A \cdot L} \right) \cdot Q \cdot |Q| - \left( \frac{k_v}{2 \cdot A \cdot L} \right) \cdot Q \cdot |Q| \end{split} \tag{3}$$

donde

 $H_1$ : nivel de agua del primer reservorio

 $H_2$ : nivel de agua del segundo reservorio

 $\Omega_l$ : área superficial del primer reservorio

 $\Omega_2$ : área superficial del segundo reservorio

Q: caudal por cada conducto, positivo si se dirige desde el primer al segundo reservorio

g: aceleración de la gravedad

A: área de la sección transversal de cada conducto

L: longitud del conducto

f: factor de fricción de Darcy-Weisbach

 $D_e \equiv \sqrt{4A/\pi}$ : diámetro equivalente de la sección transversal

 $k_v$ : coeficiente de pérdida de energía de la válvula

k<sub>e</sub>: coeficiente de pérdida de energía equivalente de todo el sistema

Las ecuaciones (1) y (2) representan la conservación de la masa en cada uno de los dos reservorios, mientras que (3) representa el balance de energía mecánica. Los niveles de agua de los reservorios se corresponden al mismo nivel de referencia.

#### Datos del problema

o Conductos: Ancho = 8,30 m; Altura = 6,50 m; Longitud (L) = 800 m

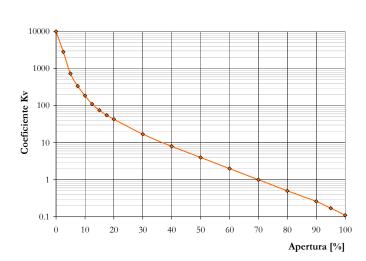
o Material: Hormigón (f = 0.02)

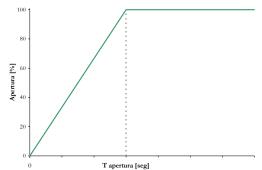
o Tamaño de las esclusas: Ancho = 55 m; Largo = 490 m

Estructuras de control: Se dispone de una relación entre el grado de apertura de la válvula y el coeficiente de pérdida  $k_v$ 

O La válvula se abre en forma lineal durante un lapso de tiempo  $T_{ap}$ .

| Apertura | Kv    |  |
|----------|-------|--|
| [%]      | [-]   |  |
| 0        | 10000 |  |
| 2.5      | 2840  |  |
| 5        | 730   |  |
| 7.5      | 335   |  |
| 10       | 185   |  |
| 12.5     | 110   |  |
| 15       | 75    |  |
| 17.5     | 55    |  |
| 20       | 43    |  |
| 30       | 17    |  |
| 40       | 8     |  |
| 50       | 4     |  |
| 60       | 2     |  |
| 70       | 1     |  |
| 80       | 0.5   |  |
| 90       | 0.26  |  |
| 95       | 0.17  |  |
| 100      | 0.11  |  |





#### Descripción de tareas:

- a) Plantear el problema numérico, discretizando el sistema (1)-(3) con un esquema numérico de orden 2.
- b) Considerando que  $k_e = 0$  y  $T_{ap} = 180$  seg, resolver el problema numérico para  $H_I$  (t = 0) = 20.20 m y  $H_2$  (t = 0) = 0 m, planteando un valor inicial del paso temporal  $\Delta t$ , y ajustando el paso hasta lograr que el error de truncamiento sea menor a 0.01 m.
- c) Con el paso de tiempo establecido, calibrar el modelo, es decir, ajustar el coeficiente de pérdida  $k_{e}$  de modo que se verifiquen los resultados obtenidos en un modelo físico (de escala 1:30).



Se disponen las mediciones de las series de niveles en ambas cámaras, H1(t) y H2(t), y la serie de caudal por uno de los conductos Q(t) para cuatro ensayos con valores de niveles iniciales de agua y tiempos de apertura de válvulas diferentes que se presentan en el Anexo.

#### Ensayos:

| Ensayo | $H_I (t = 0) [m]$ | $H_2 (t = 0) [m]$ | $T_{ap}$ [seg] |
|--------|-------------------|-------------------|----------------|
| I      | 20,20             | 0                 | 180            |
| II     | 20,26             | 0                 | 300            |
| III    | 7,92              | 0                 | 180            |
| IV     | 7,88              | 0                 | 90             |

- d) Calcular el tiempo de ecualización, que se define como aquél para el que se alcanza por primera vez la igualdad de los niveles de agua de los dos reservorios, para valores del salto de entre 7 y 21 m, con intervalos de 1 metro, para un tiempo de apertura de 180 seg y trazar una curva de ajuste con los resultados obtenidos.
- e) Repetir el punto b) pero utilizando un esquema de orden 4.

Más información sobre el proyecto en <a href="http://www.pancanal.com/">http://www.pancanal.com/</a>

Análisis Numérico I Facultad de Ingeniería-UBA

### Anexo

| E               | Ensayo I            |                     |                               |
|-----------------|---------------------|---------------------|-------------------------------|
| Tiempo<br>(seg) | H1 Observado<br>(m) | H2 Observado<br>(m) | Caudal<br>Observado<br>(m³/s) |
| 0               | 20.22               | 0                   | 0                             |
| 22              | 20.16               | 0.21                | 78                            |
| 40              | 20                  | 0.41                | 157                           |
| 60              | 19.64               | 0.69                | 227                           |
| 80              | 19.23               | 1.04                | 298                           |
| 100             | 18.78               | 1.56                | 348                           |
| 120             | 18.25               | 2.12                | 385                           |
| 140             | 17.69               | 2.61                | 411                           |
| 160             | 17.12               | 3.21                | 419                           |
| 180             | 16.52               | 3.82                | 420                           |
| 200             | 15.92               | 4.38                | 406                           |
| 220             | 15.32               | 5.06                | 391                           |
| 240             | 14.79               | 5.51                | 375                           |
| 260             | 14.35               | 5.96                | 355                           |
| 280             | 13.85               | 6.45                | 337                           |
| 300             | 13.35               | 6.97                | 320                           |
| 320             | 12.91               | 7.31                | 300                           |
| 340             | 12.5                | 7.76                | 281                           |
| 360             | 12.09               | 8.1                 | 264                           |
| 380             | 11.82               | 8.48                | 246                           |
| 400             | 11.41               | 8.78                | 228                           |
| 420             | 11.15               | 9.08                | 210                           |
| 440             | 10.88               | 9.35                | 193                           |
| 460             | 10.66               | 9.61                | 174                           |
| 480             | 10.4                | 9.83                | 158                           |
| 500             | 10.24               | 9.98                | 139                           |
| 520             | 10.02               | 10.13               | 124                           |
| 540             | 9.87                | 10.24               | 107                           |
| 560             | 9.76                | 10.35               | 86                            |
| 580             | 9.64                | 10.51               | 70                            |
| 600             | 9.57                | 10.58               | 51                            |

| Eı              | nsayo II            |                     |                               |
|-----------------|---------------------|---------------------|-------------------------------|
| Tiempo<br>(seg) | H1 Observado<br>(m) | H2 Observado<br>(m) | Caudal<br>Observado<br>(m³/s) |
| 0               | 20.26               | 0                   | 0                             |
| 20              | 20.16               | 0.07                | 50                            |
| 40              | 20.03               | 0.23                | 114                           |
| 60              | 19.82               | 0.43                | 160                           |
| 80              | 19.53               | 0.74                | 208                           |
| 100             | 19.19               | 1.07                | 257                           |
| 120             | 18.85               | 1.44                | 277                           |
| 140             | 18.34               | 1.84                | 311                           |
| 160             | 17.92               | 2.31                | 340                           |
| 180             | 17.38               | 2.82                | 358                           |
| 200             | 16.91               | 3.32                | 370                           |
| 220             | 16.31               | 3.79                | 375                           |
| 240             | 15.77               | 4.39                | 380                           |
| 260             | 15.28               | 4.86                | 377                           |
| 280             | 14.76               | 5.47                | 367                           |
| 300             | 14.28               | 5.97                | 353                           |
| 320             | 13.79               | 6.37                | 336                           |
| 340             | 13.32               | 6.84                | 316                           |
| 360             | 12.85               | 7.25                | 297                           |
| 380             | 12.48               | 7.65                | 281                           |
| 400             | 12.15               | 7.95                | 261                           |
| 420             | 11.78               | 8.39                | 241                           |
| 440             | 11.47               | 8.69                | 222                           |
| 460             | 11.21               | 8.96                | 202                           |
| 480             | 10.87               | 9.26                | 186                           |
| 500             | 10.67               | 9.39                | 172                           |
| 520             | 10.47               | 9.73                | 152                           |
| 540             | 10.28               | 9.96                | 132                           |
| 560             | 10.07               | 10.17               | 115                           |
| 580             | 9.93                | 10.28               | 98                            |
| 600             | 9.8                 | 10.3                | 83                            |

Menéndez-Tarela-Cavaliere
Pág. 5/6

Análisis Numérico I Facultad de Ingeniería-UBA

| En              | sayo III            |                     |                            |
|-----------------|---------------------|---------------------|----------------------------|
| Tiempo<br>(seg) | H1 Observado<br>(m) | H2 Observado<br>(m) | Caudal Observado<br>(m³/s) |
| 0               | 7.92                | 0                   | 0                          |
| 20              | 7.83                | 0.04                | 46.8                       |
| 40              | 7.71                | 0.1                 | 82.7                       |
| 60              | 7.52                | 0.32                | 125.3                      |
| 80              | 7.34                | 0.53                | 164.6                      |
| 100             | 7.06                | 0.79                | 198.1                      |
| 120             | 6.75                | 1.1                 | 220                        |
| 140             | 6.46                | 1.41                | 231.5                      |
| 160             | 6.16                | 1.74                | 238.2                      |
| 180             | 5.82                | 2.09                | 234.8                      |
| 200             | 5.45                | 2.32                | 226.5                      |
| 220             | 5.19                | 2.62                | 212.3                      |
| 240             | 4.88                | 2.89                | 195.5                      |
| 260             | 4.64                | 3.12                | 180.5                      |
| 280             | 4.37                | 3.34                | 156.3                      |
| 300             | 4.17                | 3.55                | 142.9                      |
| 320             | 4                   | 3.71                | 127.9                      |
| 340             | 3.88                | 3.82                | 109.5                      |
| 360             | 3.73                | 3.94                | 90                         |
| 380             | 3.63                | 4.04                | 75.2                       |
| 400             | 3.53                | 4.11                | 56.8                       |
| 420             | 3.49                | 4.19                | 38.4                       |

| E               | nsayo IV            |                     |                               |
|-----------------|---------------------|---------------------|-------------------------------|
| Tiempo<br>(seg) | H1 Observado<br>(m) | H2 Observado<br>(m) | Caudal<br>Observado<br>(m³/s) |
| 0               | 7.88                | 0                   | 0                             |
| 20              | 7.81                | 0.09                | 87.7                          |
| 40              | 7.57                | 0.25                | 165.7                         |
| 60              | 7.29                | 0.57                | 229.1                         |
| 80              | 6.94                | 0.94                | 270                           |
| 100             | 6.55                | 1.25                | 282.7                         |
| 120             | 6.17                | 1.61                | 278.8                         |
| 140             | 5.85                | 1.89                | 268.1                         |
| 160             | 5.52                | 2.27                | 252.5                         |
| 180             | 5.21                | 2.54                | 234.8                         |
| 200             | 4.9                 | 2.77                | 216.4                         |
| 220             | 4.67                | 3.06                | 200                           |
| 240             | 4.4                 | 3.23                | 182.3                         |
| 260             | 4.19                | 3.4                 | 161.8                         |
| 280             | 4                   | 3.59                | 143.3                         |
| 300             | 3.82                | 3.76                | 127.7                         |
| 320             | 3.69                | 3.83                | 109.2                         |
| 340             | 3.57                | 3.94                | 88.7                          |
| 360             | 3.49                | 4.05                | 71.2                          |

Menéndez-Tarela-Cavaliere
Pág. 6/6