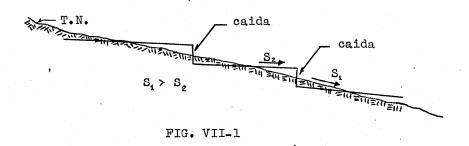
CAPITULO VII

CAIDAS Y RAPIDAS

a) .- Caídas.

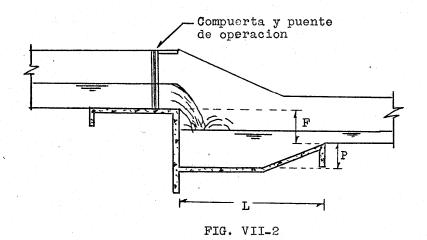
Cuando el terreno natural por el cual debe pasar un canal —tiene una pendiente muy fuerte, para evitar velocidades exce sivas deberán proyectarse tramos de canal con pendiente suave ligados por estructuras llamadas caídas. fig. VII-1



La Secretaría de Recursos Hidráulicos recomienda como caídamínima un metro, pero puede haber hasta de 4 y 5 metros.

Cuando el terreno presenta pendiente fuerte en una distan-cia relativamente corta resulta más conveniente usar una rápida que es una estructura de mayor longitud aunque ambas -cumplen la misma función que es la de disipar energía del -agua evitando con esto la erosión y permitir velocidades bajas en el canal lo cual facilita la operación.

En la fig. VII-2. Se muestra de manera esquemática una caída



En la siguiente tabla se dan los valores recomendables parala profundidad (p) y la longitud (L) del colchón amortiguador en función del ancho de plantilla (b) y el desnivel (F).

	/						
	F (cm)		100	150	200	250	300
	b = 75	P L	20 275	25 305	30 335	35 3 5 5	35 370
	b = 90	P L	20 320	25 350	30 375	35 400	40 420
•	b =100	P L	20 340	25 375	35 405	35 435	40 450
	b =110	P L	20 405	25 445	35 490	40 520	45 540
	b =130	P L	20 410	25 460	30 495	40 525	40 545
	b =140	P L	20 460	25 500	30 545	40 585	45 610

b) .- Rápidas .-

En una rápida se pueden distinguir las siguientes partes: - - (fig. VII-3)

- 1.- Sección de control.
- 2.- Rampa
- 3.- Trayectoria
- 4.- Colchón amortiguador.

Sección de control. Es la sección donde se presenta el cambio brusco de pendiente y se caracteriza porque en esta sección se produce el tirante crítico.

Rampa. Es el tramo de canal con pendiente mayor que la crítica presentándose en el un escurrimiento de regimen super-crítico.

Trayectoria. Es una curva parabólica que liga la rampa conla parte inicial del colchón amortiguador. Se adopta esta —forma debido a que es la trayectoria libre seguida por el —agua, de esta manera se evita que el agua se separe de la —plantilla produciendo vibraciones y erosión.

Colchón amortiguador. Es un depósito formado en su parte -inicial por un plano inclinado 1.5:1, despúes por un fondo -plano de nivel inferior al canal de salida con el cual se -une mediante un escalón.

El objeto del colchón amortiguador es disipar la energía cinética que trae el agua para evitar la erosión de la estructura.

- c) .- Cálculos hidráulicos de una rápida.
- 1.- Cálculo del tirante crítico en la sección de control.
- 2.- Cálculo de la sección de la rampa
- 3.- Cálculo del perfil de la trayectoria.
- 4.- Cálculo de la longitud y profundidad del colchón amortiguador.

Cálculo del tirante crítico en la sección de control.-

Para obtener este tirante mediante la gráfica 1 debe calcu-larse el factor de sección Z.

$$Z = \int \frac{Q}{g}$$

Entrando en la gráfica 1 con z/b^2 si es sección rectangular o trapecial o con el valor z/d^2 si es circular siendo del diámetro se obtiene y_c/b o y_c/d respectivamente de donde se despeja el valor del tirante crítico y_c .

Cálculo de la rampa.-

Consiste en determinar las dimensiones de la sección, esto - se puedehacer aplicando la fórmula de Manning, dado que la - rampa es la parte que absorve el desnivel por salvar conoce-mos su pendiente aproximada.

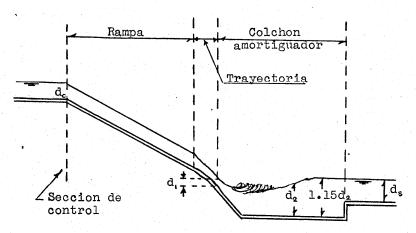


FIG. VII-3

Cálculo del perfil de la Trayectoria.

Para definir el perfil de la trayectoria usaremos un siste--ma de ejes como se muestra en la fig. VII-4 cuyo origen coincide con el final de la rampa.

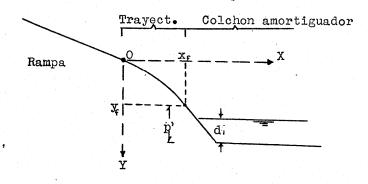


FIG. VII-4

La longitud horizontal ($\mathbf{x_f}$) de la trayectoria se obtiene—con la expresión:

$$x_f = \frac{0.666 - S}{g} v^2$$

y pueden obtenerse una serie de puntos para trazar la curvaparabólica con la expresión:

$$y = Sx + \frac{g}{2v^2} x^2$$

Siendo en ambas expresiones S y v la pendiente y velocidad-correspondiente a la rampa.

Longitud y profundidad del colchón amortiguador

Para determinar las dimenciones del colchón amortiguador debemos conocer las condiciones en que el agua llega al pié de la trayectoria es decir su tirante (d,) y su velocidad -- (v_i)

Estableciendo Bernoulli entre el inicio de la trayectoria yel final del plano 1.5:1 se llega a:

 $H_1 = h_v + d + y_e + p' - d$

 $H = \frac{V_1^2}{2g}$: carga de velocidad al final del plano 1.5:1

h_v = carga de vel. en la rampa.

d = tirante en la rampa

y, = proyección vertical de la trayectoria

p' = altura del plano 1.5:1

d, = tirante

Suponiendo valores de d. (aprox. $\rm ^d_{\rm c}/\rm ^3$) se puede calcular v. y comprobar el valor d. mediante.

$$A_i = \frac{Q}{V_i}$$

Hasta obtener el valor correcto de d,

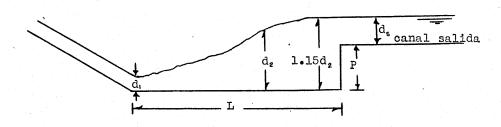
Ya obtenido el valor d. lo que procede es obtener el tirante conjugado \mbox{d}_2 que forma el salto hidráulico. Esto se facilita usando la gráfica No. 2 que da la relación de los tirantes conjugados entrando con el valor:

$$F_i = \frac{V_i}{\sqrt{g d_i}}$$

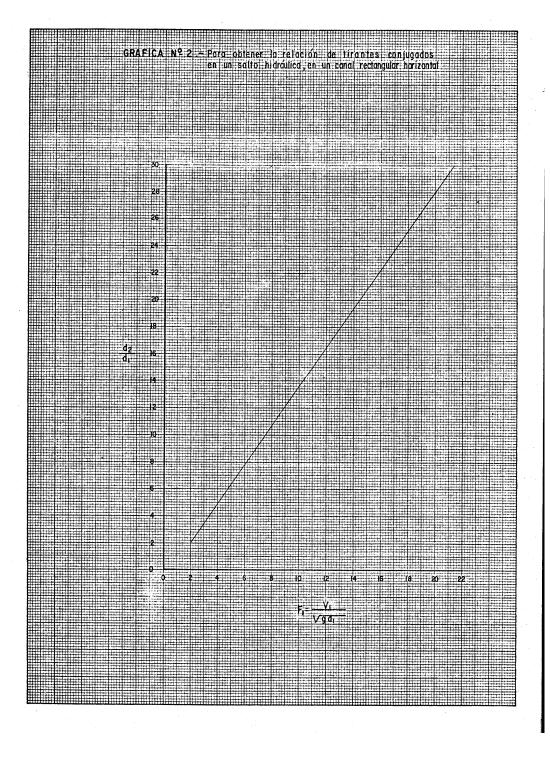
Obtenemos el valor de la relación $\frac{d_2}{d_1}$ de donde se despejado.

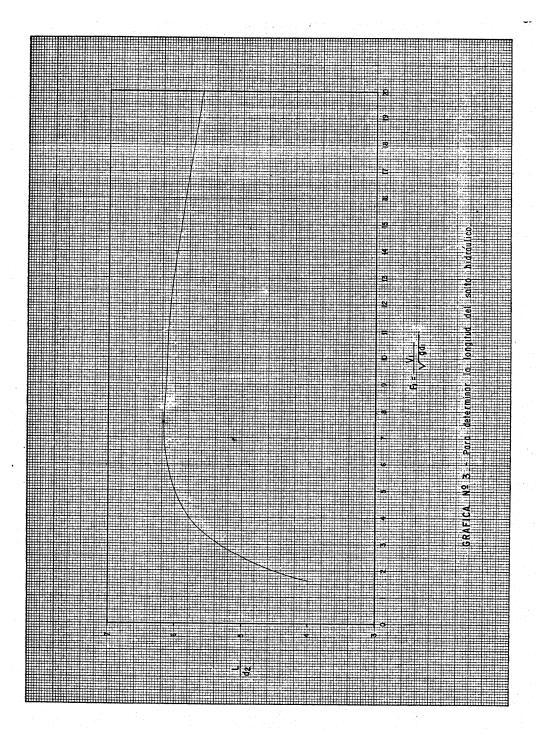
La gráfica No. 3 nos dá también en función del valor F la - relación del valor F la - siendo L la longitud del colchón amortiguador

Si conocemos el tirante d $_{s}$ en el canal de salida podemos obtener la profundidad. (P) del colchón.



P= 1.15 d₂ - d₅





Para ilustrar el procedimiento de cálculo para rápidas, se -- da a continuación el cálculo de una rápida localizada en el - km. 4 +550 del canal principal en la obra de riego "Colonia - Morelos" en el municipio de Agua Prieta, Son.

La rápida se localiza después de una toma de 18 pulg.que alimentará una regadera con la cual se van a regar 150 ha.

Datos:

- 1.- Se tiene el perfil del terreno natural por el eje de la rápida.
- 2.- Se tienen las características hidráulicas del canal principal.

Q,	=	500 l.p.s.		T	=	1:1	
þ	=	0.85 m.		A	=	0.878	m3
đ	=	0.72 m.		P	=	2.536	m •
s	=	0.0003		R	=	0.346	
				N	=	0.015	

3.- Se conoce la superficie a regar por lo tanto aceptando -- un coeficiente de riego de 1.7 lts/seg. por hectárea el -- gasto necesario: en la rápida sera Q = 1.7 x 150 = 255 -- l.p.s.

Cálculo de la Sección de la rampa

En el perfil del terreno natural se traza la rasante de la rampa con una pendiente tal que nos produzca aproxima—damente un 75 % del desnivel total a salvar, el resto se —absorverá con la trayectoria y el plano inclinado 1.5:1.

Con la pendiente elegida se procede a calcular la sec - ción necesaria en la rampa para dar el gasto requerido.

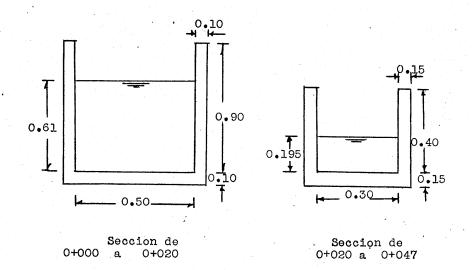
En el caso particular que nos ocupa, dadas las características del perfil, la rápida se inicia en la estación -0+020 con una pendiente s = 0.15, de la Est. 0+000 a - - 0+020 se proyectará otra sección con s= 0.002

Secc. Rectangular 0+000 a 0+020

b (m)				$R = \frac{A}{P}$ (m)	R 2/3		~		Q=VA (m3/seg)
0.50	0.60	0.30	1.70	0.177	0.315	0.002	0.0446	0.83	0.249
								• *	

Secc. Rectángular 0+020 a 0+047 (rampa)

0.30	0.195	0.058	0.69	0.085	0.192	0.15	0.387	4.38	0.255



Cálculo del tirante Crítico en la secc. de Contraol (0+020)

Factor de sección
$$z = \frac{Q}{\sqrt{g}} = \frac{0.255}{\sqrt{9.8}} = \frac{0.255}{3.13}$$

$$z = 0.0815$$

$$b^{2.5} = (0.30)^{2.5} = 0.0492$$

$$\frac{\mathbf{Z}}{b^{2.5}} = \frac{0.0815}{0.0492} = 1.66$$

Entrando con este valor en la gráfica No. 1 se obtiene:

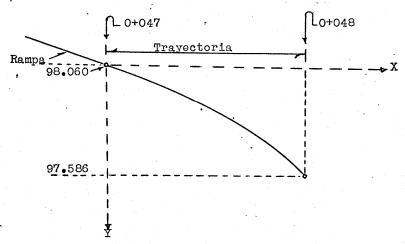
$$\frac{y_c}{b} = 1.40$$
; $y_c = 1.40 (0.30)$

$$y_c = 0.42 \text{ m.}$$

Cálculo del Perfíl de la Trayectoria

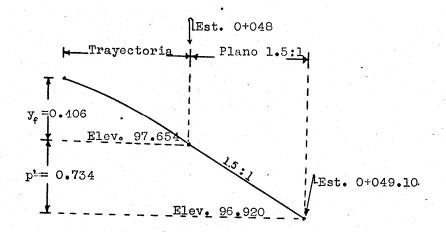
$$x_f = \frac{(0.666 - S) v^2}{g} = \frac{(0.666 - 0.150) (4.38)^2}{9.8}$$

$$y_{\rm f} = Sx + \frac{gx^2}{2v^2} = 0.15 (1.0) + \frac{9.8(1.0)}{2(19.18)}$$



	and the second s		
Estaciones	v elevacione	es de la	Travectoria.

Estaciones y elevaciones de la Trayectoria.								
Est.	Х	SX	2 v 2	9	X2	9 X	у	Elev.
				2 V2		2 V2		
0+047.0 0+047.2 0+047.4 0+047.6 0+047.8 0+048.0	0.0 0.2 0.4 0.6 0.8 1.0	0 0.03 0.06 0.09 0.12 0.15	0 38.36 38.36 38.36 38.36	0 0.256 0.256 0.256 0.256 0.256	0.16 0.36 0.64	0.164	0 0.040 0.101 0.182 0.284 0.406	98.060 98.020 97.956 97.878 97.776 97.654



TRAYECTORIA Y PLANO INCLINADO.

Cálculo de los tirantes conjugados del salto hidráulico

H, =
$$h_v$$
 + d + y_e + p' - d,
H, = $\frac{v_e^2}{2g}$ = carga de vel. al final del plano 1.5:1
 $h_v^2 = \frac{19.18}{19.6} = 0.979$
H, = 0.979 + 0.195 + 0.406 + 0.734 - d,
H₁ = 2.314- d,
Suponiendo d, = 0.10

H_{*}=
$$2.214$$

v_{*} = $\sqrt{19.6(2.214)}$ = $\sqrt{43.39}$ = 6.59

$$A = \frac{Q}{V} = \frac{0.255}{6.59} = 0.0387$$
 $d_1 = \frac{A}{b} = \frac{0.0387}{0.5} = 0.0774 \neq 0.10$

Probando con d, = 0.08

$$H_1 = 2.314 - 0.08 = 2.234$$

$$v_1 = \sqrt{19.6(2.234)} = \sqrt{43.78} = 6.62$$

$$A = \frac{0.255}{6.62} = 0.0385$$

$$d = \frac{A}{b} = \frac{0.0325}{0.5} = 0.078 = 0.08$$

Aceptamos $d_i = 0.08$ m.

$$\mathbf{F}_{i} = \frac{\mathbf{v}_{i}}{\sqrt{\mathbf{gd}_{i}}} = \frac{6.62}{9.8(0.08)} = \frac{6.62}{0.885} = 7.48$$

Entrando con este valor de F. en la gráfica No. 2 obtenemos:

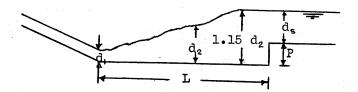
$$\frac{d2}{d}$$
 = 10; $d2$ = 10 (0.08) = 0.80 m.

Por lo tanto los tirantes conjugados son:

$$d_{i} = 0.08 \text{ m}.$$

$$d_2 = 0.80 \text{ m}$$

Cálculo de la Longitud y Profundidad del colchón amortiguador.-



Entrando con el mismo valor de $F_i = 7.48$ en la gráfica No. 3 se obtiene:

$$\frac{L}{d_2}$$
 = 6.16; L=6.16 (0.8) = 4.93

L = 4.93 m; tomaremos L = 5.0 m.

Para determinar la profundidad P del colchón es necesario calcular por Manning el tirante normal del canal de salida (d_s) — en este caso d_s =0.34

$$P = 1.15 d_2 - d_8 = 1.15 (0.8) - 0.34 = 0.92 - 0.34$$

P = 0.58 m.

VIII .- CONCLUSIONES.

- 1.- Para el buen funcionamiento de toda obra de riego es indispensable la correcta localización, diseño y operación de una serie de estructuras sobre la red de canales.
- 2.- Algunas estructuras producen perdidas considerables de carga, por lo cual debe tenerse especial cuidado en zonas de riego muy planas.
- 3.- El costo de las estructuras es muy bajo respecto al costo total de la obra y su utilidad es muy grande.
- 4.- Es conveniente recopilar toda la experiencia obtenida en la construcción y operacion de las estructuras en funcionamiento para basar en ella correcciones y mejoramiento de las nuevas estructuras que se construyan.
- 5.- Es sumamente importante instruir a los operarios y usuarios de los sistemas de riego, respecto a la conservación y operacion de las estructuras para lograr cabalmente la finalidad de dichos sistemas.