

Con estas condiciones se obtiene la ecuación:

que se cumple si se cumplen las siguientes condiciones:

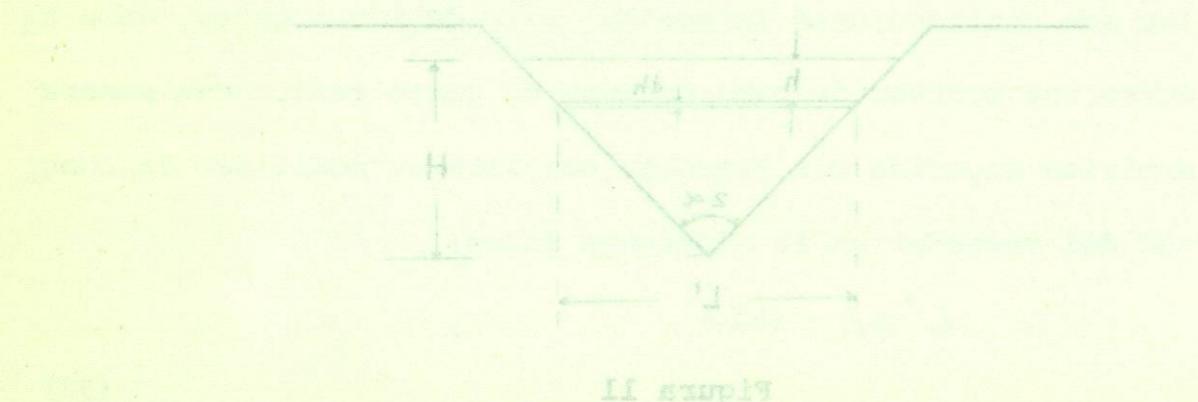
- que el vertedor sea de tipo I, es decir que el radio de curvatura sea menor que el radio de la tubería.
- que el radio de la tubería sea menor que el radio del vertedor.
- que el radio de la tubería sea menor que el radio de la curva.

De acuerdo con estas observaciones se cumple la ecuación:

que se cumple con las siguientes condiciones:

que no se cumplirán cuando el vertedor sea de tipo II. De acuerdo con las observaciones anteriores se cumple la ecuación:

que se cumple con las siguientes condiciones:



$$\text{Substituyendo } dA = L'dh = 2(H-h)\tan\alpha dh$$

y suponiendo $h_0=0$, lo que en la práctica es adecuado, ya que la carga por velocidad casi no afecta la relación de gasto real a teórico en este tipo de vertedores, se tiene:

$$dQ_t = \sqrt{2gh} [2(H-h)\tan\alpha dh] = 2\sqrt{2gh}\tan\alpha (H-h)dh$$

De donde

$$Q_t = 2\sqrt{2gh}\tan\alpha \int_0^H (H-h)dh = 2\sqrt{2gh}\tan\alpha \left[\frac{2}{3}H^{\frac{3}{2}} - \frac{2}{3}h^{\frac{3}{2}} \right]^H_0 \\ = 2\sqrt{2gh}\tan\alpha \left(\frac{2}{3}H^{\frac{3}{2}} - \frac{2}{3}h^{\frac{3}{2}} \right) = \frac{8}{15}\sqrt{2gh}\tan\alpha H^{\frac{3}{2}}$$

En el vertedor triangular de 90° , el coeficiente de descarga tiene un valor de $C = 0.6$, por lo que la ecuación queda:

(33)

y el gasto real será:

$$Q_r = C \frac{8}{15} \sqrt{2gh} \tan\alpha H^{\frac{3}{2}}$$

Según experiencias R. K. R., la fórmula puede modificarse en la siguiente forma:

(34)

El vertedor triangular que se emplea con más frecuencia para determinar el gasto en un aforo de una corriente de agua, es el de 90° (figura 12).

En la Tabla 1, se presentan los valores correspondientes a un vertedor triangular de 90° , para caídas de 10 a 60 cm., y

$A = L \cdot Y = 2 \cdot H \cdot C = 2 \cdot H \cdot 0.6 = 1.2 \cdot H$ Superficie en metros cuadrados
 y volumen en metros cúbicos se descarga.
 - es decir si se dan las dimensiones de la trayectoria se obtiene el volumen de agua que se descarga en segundos.

$$Q = C \cdot A \cdot Y = 0.6 \cdot 1.2 \cdot H \cdot Y = 0.72 \cdot H \cdot Y$$

de donde

$$Q = C \cdot A \cdot Y = 0.6 \cdot 1.2 \cdot H \cdot Y = 0.72 \cdot H \cdot Y$$

(33)

: área que cae de Y

(34)

$$H \cdot Y = C \cdot Q$$

El vertedor triangular de 90° se compone con más tránsitos bas

. (3) de 30° (figura 12).

culadas de medio en medio centímetro, y en la Tabla 2, se han determinado las cargas en centímetros que corresponden a caídas de 1 a 11 litros por segundo.

Figura 12

En el vertedor triangular de 90°, el coeficiente de descarga tiene un valor de $C = 0.6$, por lo que la ecuación queda:

$$Q_r = 1.44 H^{2.5}$$

(35)

Según experiencias de King, la fórmula puede modificarse en la siguiente forma:

$$Q_r = 1.34 H^{2.47}$$

(36)

En la Tabla 1, se presentan los gastos que corresponden a un vertedor triangular de 90°, para cargas de 10 a 40 cms., cal

culadas de medio en medio centímetro, y en la Tabla 2, se han determinado las cargas en centímetros que corresponden a gastos de 1 a 21 litros por segundo.

JARES DE 90°

(con carga de 10 a 40 cms.)

H cms.	Q lts/seg.	H cms.	Q lts/seg.	H cms.	Q lts/seg.
10.00	4.52	20.5	26.8	31	74
10.5	5.11	21	28.4	31.5	77
11	5.74	21.5	30.1	32	80
11.5	6.43	22	31.9	32.5	83
12	6.59	22.5	33.7	33	87
12.5	7.87	23	35.5	33.5	90
13	8.67	23.5	37.5	34	94
13.5	9.92	24	39.5	34.5	97
14	10.4	24.5	41.6	35	100
14.5	11.4	25	43.7	35.5	104
15	12.4	25.5	45.8	36	107
15.5	13.4	26	48.0	36.5	111
16	14.5	26.5	50.4	37	115
16.5	15.6	27	52.8	37.5	119
17	16.9	27.5	55.3	38	123
17.5	18.1	28	57.8	38.5	127
18	19.4	28.5	60.4	39	131
18.5	20.7	29	63.0	39.5	135
19	22.2	29.5	65.7	40	139
19.5	23.7	30	68.6	40.5	143
20	25.2	30.5	71.3	41	148

TABLA 2

VERDADEROS TRIANGULARES DE 90°

CARGA QUE CORRESPONDE A GASTOS DE 1 A 21 LITROS/SEGUNDO
(CALCULADAS DE LITRO EN LITRO)

Q lts/seg.	H cms.	Q lts/seg.	H cms.	Q lts/seg.	H cms.
1	5.4	8	12.6	15	16.3
2	7.0	9	13.2	16	16.7
3	8.5	10	13.8	17	17.1
4	9.5	11	14.3	18	17.5
5	10.4	12	14.8	19	17.9
6	11.2	13	15.3	20	18.1
7	11.9	14	15.8	21	18.4

caso se sa que si se cumple la ecuación, y en la tabla 2, se han determinado las cargas que corresponden a los

los de 1 a 21 litros por segundo.

TABLA 1

GASTO EN VERTEDORES TRIANGULARES DE 90°

(con carga de 10 a 40 cms.)

H cms.	Q lts/seg.	H cms.	Q lts/seg.	H cms.	Q lts/seg.
10.00	4.52	20.5	26.8	31	74
10.5	5.11	21	28.4	31.5	77
11	5.74	21.5	30.1	32	80
11.5	6.43	22	31.9	32.5	83
12	6.59	22.5	33.7	33	87
12.5	7.87	23	35.5	33.5	90
13	8.67	23.5	37.5	34	94
13.5	9.92	24	39.5	34.5	97
14	10.4	24.5	41.6	35	100
14.5	11.4	25	43.7	35.5	104
15	12.4	25.5	45.8	36	107
15.5	13.4	26	48.0	36.5	111
16	14.5	26.5	50.4	37	115
16.5	15.6	27	52.8	37.5	119
17	16.9	27.5	55.3	38	123
17.5	18.1	28	57.8	38.5	127
18	19.4	28.5	60.4	39	131
18.5	20.7	29	63.0	39.5	135
19	22.2	29.5	65.7	40	139
19.5	23.7	30	68.6	40.5	143
20	25.2	30.5	71.3	41	148

TABLA 2

VERTEDORES TRIANGULARES DE 90°

CARGA QUE CORRESPONDE A GASTOS DE 1 A 21 LITROS/SEGUNDO
(CALCULADAS DE LITRO EN LITRO)

Q lts/seg.	H cms.	Q lts/seg.	H cms.	Q lts/seg.	H cms.
1	5.4	8	12.6	15	16.3
2	7.0	9	13.2	16	16.7
3	8.5	10	13.8	17	17.1
4	9.5	11	14.3	18	17.5
5	10.4	12	14.8	19	17.8
6	11.2	13	15.3	20	18.1
7	11.9	14	15.8	21	18.4

VALOR DE K EN LA FORMULA DEL ORIFICIO CALIBRADO

VALORES DEL FACTOR DE DESCARGA K

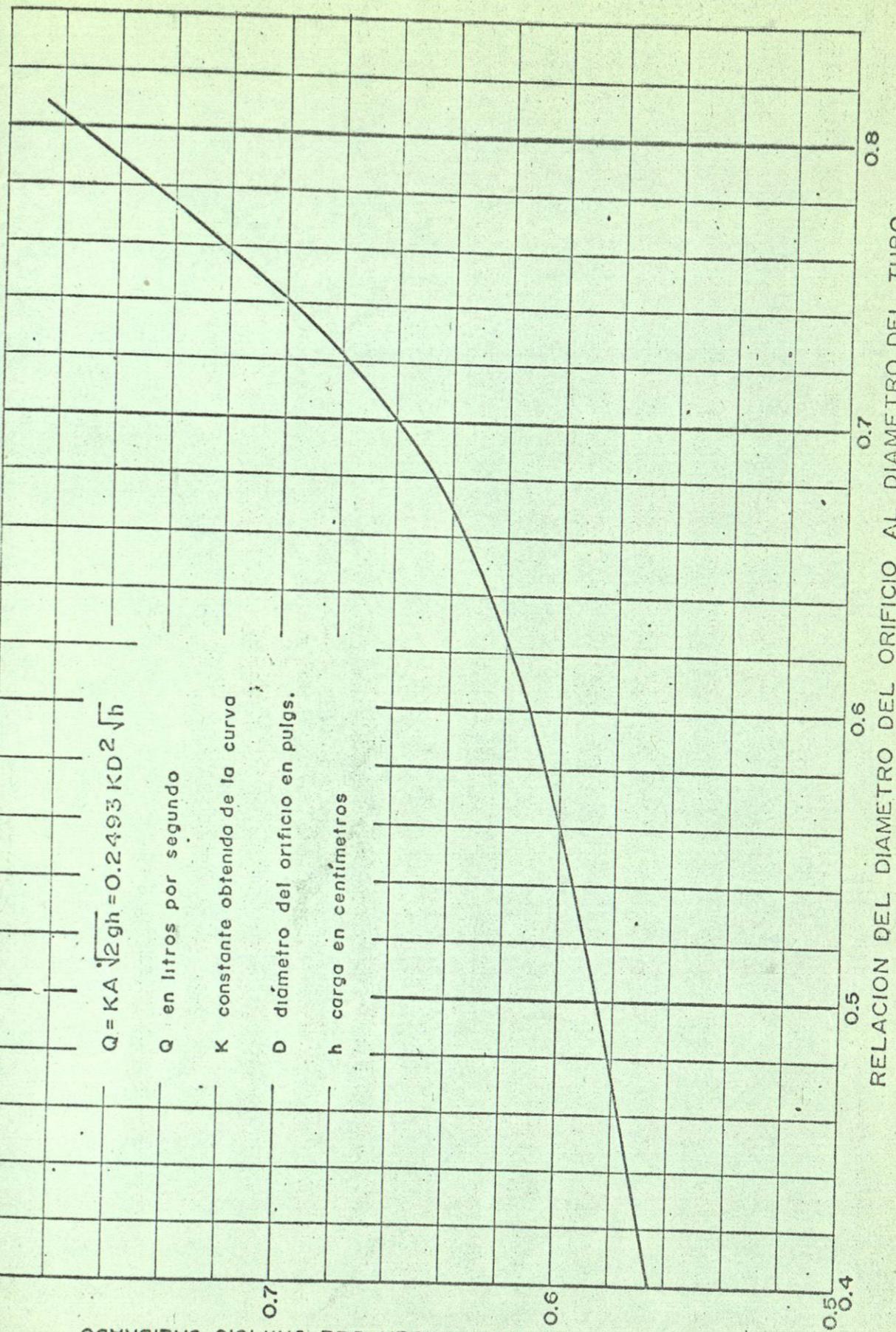
$$Q = KA \sqrt{2gh} = 0.2493 KD^2 \sqrt{h}$$

Q : en litros por segundo

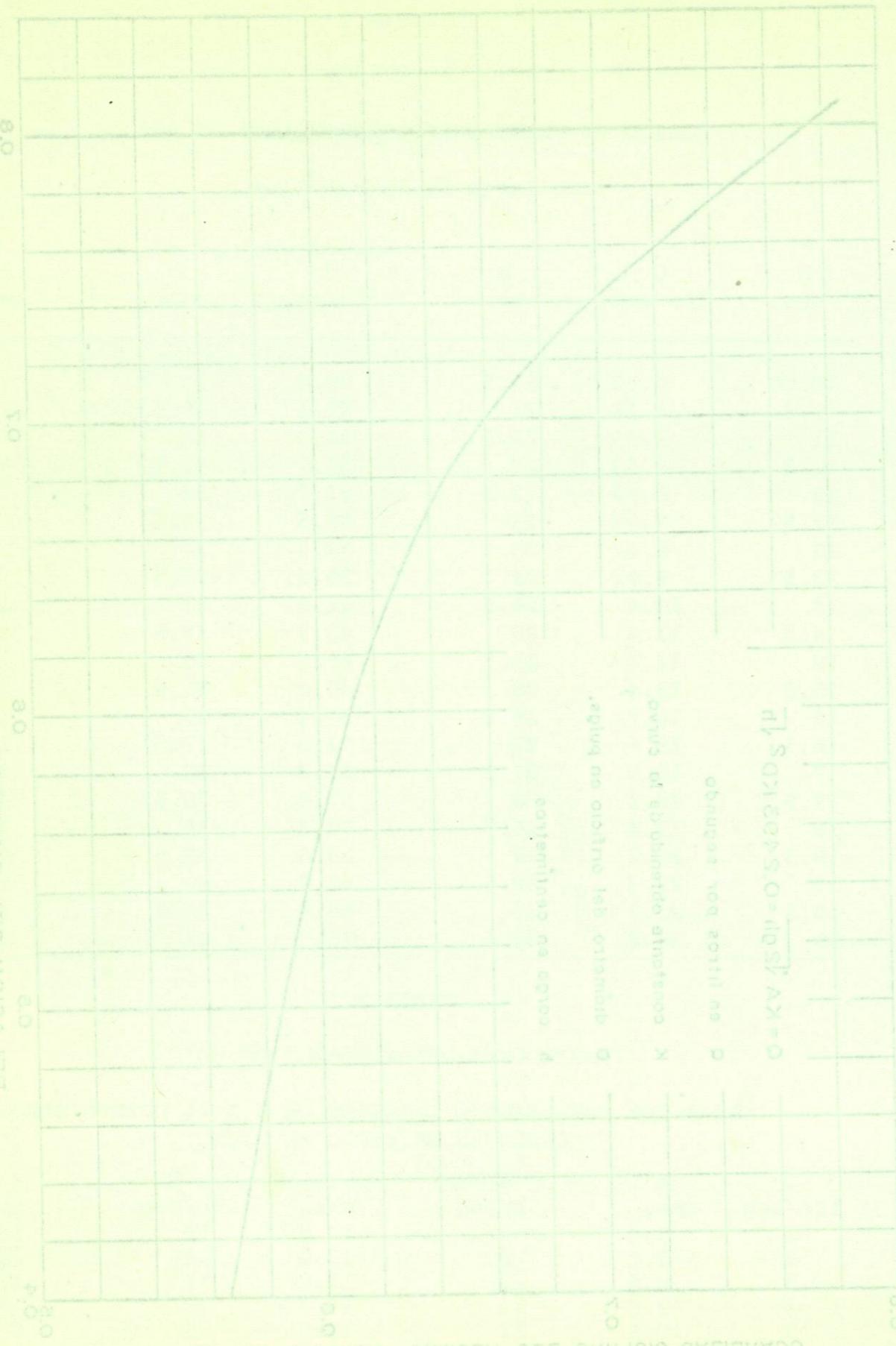
K constante obtenida de la curva

D diámetro del orificio en pulgs.

h carga en centímetros



PERCOCION DEL DIVIDENDO DE LA DIVISIÓN DE DIFUSIÓN DEL INVESTIMENTO



RECORRIDO DEL VALOR DE LA ACCIÓN EN EL CASO DE DIFUSIÓN DEL INVESTIMENTO

$$Q = K_A \sqrt{S_D} P = 0.5 \sqrt{0.3} P = 0.5 \sqrt{0.3} P$$

- a) se divide el dividendo
- b) se obtiene el rendimiento
- c) se divide el dividendo entre el rendimiento
- d) se obtiene el precio de la acción
- e) se obtiene el dividendo neto
- f) se obtiene el dividendo bruto
- g) se obtiene el dividendo neta
- h) se obtiene el dividendo neta