



INTRODUCCIÓN

El teorema de *Bernoulli* afirma que "en un flujo constante, sin fricción, la suma de los cabezales (velocidad, presión y elevación) es constante para una partícula a lo largo de su recorrido" y puede expresarse mediante la ecuación:

$$(v^2/2g) + (p/w) + Z = H$$

donde:

- v - velocidad, m/s (ft/s).
- g - aceleración de la gravedad = 9,81 m/s² (32,2 ft/s²).
- p - presión, bar (lb/ft²).
- w - peso del agua por unidad de volumen = 9.810 N/m³ (62,4 lb/ft³).
- z - altura geométrica (o potencial), distancia por encima de una referencia dada, m (ft).
- H - elevación total del agua (cabezal o altura hidráulica), m (ft).
- (v²/2g) y (p/w) expresan el cabezal de velocidad (presión dinámica) y el cabezal de presión respectivamente, y se definen como se indica en las siguientes ecuaciones:

Altura cinética: **hv = v²/2g** y altura de piezométrica: **hp = p/w**

Para el flujo real (incluida la fricción) en una tubería entre los puntos A y B, el teorema de *Bernoulli* se expresa como:

$$(v_A^2/2g) + (p_A/w) + z_A = (v_B^2/2g) + (p_B/w) + z_B + h_{AB}$$

donde h_{AB} es la pérdida de carga total entre los puntos A y B.

La energía total del agua es una medida (suma) de la energía potencial (hp) y la energía cinética (hv).

Para instalaciones hidráulicas, la fórmula desarrollada por G. S. Williams y Allen Hazen se acepta como:

$$p = (c) (Q/C)^{1.85} / d^{4.87}$$

donde:

- p - pérdida por unidad de longitud, bar/m (psi/ft).
- c - constante = 6,06x10⁵ para p en bar (y 4,52 para p en psi).
- Q - caudal, l/min (gpm).
- C - coeficiente de tubería de Hazen-Williams = 120 para tubería de acero.
- d - diámetro interno del tubo, mm (inch).

En los accesorios, las pérdidas que surgen de los cambios en la dirección y velocidad del flujo se denominan "**pérdidas debidas a los accesorios**". Dichas pérdidas son proporcionales a la componente de velocidad (v²/2g) y se pueden expresar como pérdidas de longitud de tubería recta (por metro), como se detalla en el artículo técnico de InfoTec n° 13, o alternatively, se determinan en base al concepto de **Coeficiente de Caudal**.

COEFICIENTE DE CAUDAL

El coeficiente de caudal se utiliza para indicar la capacidad de caudal de un accesorio de tubería en condiciones específicas. Los coeficientes de caudal más utilizados son Zeta (ζ), K_f , k_f y C_v , dependiendo del sistema de unidades, es decir:

- ζ - Zeta - Coeficiente de resistencia al caudal, que es adimensional;
- K_f - Coeficiente de caudal expresado en "m³/h.bar^{0.5}";
- k_f - Coeficiente de caudal expresado en "l/min.bar^{0.5}";
- C_v - Coeficiente de caudal expresado en "USgal/min.psi^{0.5}".

Nota: generalmente, K_f (con K mayúscula) está relacionado con el caudal expresado en "m³/h". A su vez k_f (en minúscula) corresponde al caudal expresado en "l/min".

Por definición, el coeficiente de resistencia al caudal ζ (zeta) se define mediante la siguiente ecuación:

$$\zeta = \frac{2 \cdot \Delta P}{\rho \cdot v^2} \quad \text{Ec. 1}$$

donde:

- ΔP - pérdida de carga del accesorio en "Pa";
- v - velocidad media del agua en "m/s";
- ρ - masa del agua por unidad de volumen en "kg/m³" (998,2 kg/m³ a 20 °C).

El coeficiente de caudal K_f se define mediante la siguiente ecuación:

$$K_f = \frac{Q}{\sqrt{\Delta P}} \quad \text{Ec. 2}$$

donde:

- Q - caudal volumétrico en "m³/h";
- ΔP - pérdida de carga del accesorio en "bar".

Cabe señalar que el sistema de unidades utilizado para cada uno de los coeficientes de caudal definidos anteriormente es diferente. Es posible relacionar numéricamente estos coeficientes de caudal mediante las siguientes relaciones:

$$\frac{K_f}{k_f} = 0,06 \quad \frac{K_f}{C_f} = 0,865$$

INTRODUCTION

The *Bernoulli's theorem* states that "in steady flow, without friction, the sum of heads (velocity, pressure, and elevation) is constant for a particle throughout its course" and it can be expressed by the equation:

$$(v^2/2g) + (p/w) + Z = H$$

where:

- v - velocity, m/s (ft/s).
- g - acceleration of gravity = 9,81 m/s² (32,2 ft/s²).
- p - pressure, bar (lb/ft²).
- w - weight of water per unit volume = 9.810 N/m³ (62,4 lb/ft³).
- z - elevation head (or potential head), distance above an assumed reference, m (ft).
- H - total head of water, m (ft).
- (v²/2g) and (p/w) express velocity head and pressure head, respectively and are defined as indicated in the following equations:

Velocity head: **hv = v²/2g** and Pressure head: **hp = p/w**

For real flow (including friction) in a pipeline between points A and B the *Bernoulli's theorem* is expressed as:

$$(v_A^2/2g) + (p_A/w) + z_A = (v_B^2/2g) + (p_B/w) + z_B + h_{AB}$$

where h_{AB} is the total head lost between points A and B.

The total energy of the water is a measure (sum) of the potential energy (hp) and kinetic energy (hv).

For waterworks the formula developed by G. S. Williams and Allen Hazen is accepted as:

$$p = (c) (Q/C)^{1.85} / d^{4.87}$$

where:

- p - loss per unit length, bar/m (psi/ft).
- c - constant = 6,06x10⁵ for p in bar (and 4,52 for p in psi).
- Q - flow rate, l/min (gpm).
- C - Hazen-Williams pipe coefficient = 120 for steel pipes.
- d - internal pipe diameter, mm (inch).

In fittings, losses arising from changes in flow direction and velocity are called "**loss due to fittings**". Such losses are proportional to velocity head (v²/2g) and can be expressed to losses in a length of straight pipe (by meter), as detailed in technical article InfoTec no. 13, or alternatively, be determined based on the concept **Flow Coefficient**.

FLOW COEFFICIENT

The concept of flow coefficient is used to indicate the flow capacity of a pipe fitting under specified conditions. The most commonly used flow coefficients are Zeta (ζ), K_f , k_f and C_v , depending upon the system of units, that is:

- ζ - Zeta - Coefficient of flow resistance, which is dimensionless;
- K_f - Flow coefficient expressed in "m³/h.bar^{0.5}";
- k_f - Flow coefficient expressed in "l/min.bar^{0.5}";
- C_v - Flow coefficient expressed in "USgal/min.psi^{0.5}".

Note: usually, K_f (with a capital K) is related to the flow rate expressed in "m³/h". In turn, k_f (in lower case) corresponds to the flow rate expressed in "l/min".

By definition, the flow resistance coefficient ζ (zeta) is defined using the following equation:

$$\zeta = \frac{2 \cdot \Delta P}{\rho \cdot v^2} \quad \text{Eq. 1}$$

where:

- ΔP - pressure loss across the fitting in "Pa";
- v - mean water velocity in "m/s";
- ρ - density of water in "kg/m³" (998,2 kg/m³ at 20 °C).

In turn, the flow coefficient K_f is defined by the following equation:

$$K_f = \frac{Q}{\sqrt{\Delta P}} \quad \text{Eq. 2}$$

where:

- Q - volumetric flow rate in "m³/h";
- ΔP - pressure loss across the fitting in "bar".

It will be noted that the units system used on each of the above defined flow coefficients are different. And it is possible to relate these flow coefficients numerically through the following relationships:

$$\frac{K_f}{k_f} = 0,06 \quad \frac{K_f}{C_f} = 0,865$$



La siguiente tabla indica los **Coeficientes de Caudal Zeta (ζ)** para varios accesorios roscados UNE-EN 10242. Estos coeficientes se han establecido sobre la base de ensayos de laboratorio realizados de acuerdo con la norma UNE-EN 1267 y la norma DVGW W 575 (IMA DRESDEN Test Report No V465/21A).

The following table gives the **Flow Coefficients Zeta (ζ)** for various threaded fittings EN 10242. These coefficients have been established on the basis of laboratory tests carried out in accordance with standards EN 1267 and DVGW W 575 (IMA DRESDEN Test Report No V465/21A).

COEFICIENTE DE RESISTENCIA AL CAUDAL ζ (Zeta) - FLOW RESISTANCE COEFFICIENT ζ (Zeta)																																					
ACCESORIOS ROSCADOS UNE-EN 10242 THREADED FITTINGS EN 10242				TAMAÑO DEL ACCESORIO ["] / DIÁMETRO NOMINAL [DN] FITTING SIZE ["] / NOMINAL SIZE [DN]																																	
FIGURA TYPE	SÍMBOLO SYMBOL	DESIGNACIÓN DESIGNATION	IMAGEN IMAGE	3/8 DN 10				1/2 DN 15				3/4 DN 20				1 DN 25				1 1/4 DN 32				1 1/2 DN 40				2 DN 50									
				v [m/s]				v [m/s]				v [m/s]				v [m/s]				v [m/s]				v [m/s]													
				0,5	1,0	2,0	3,0	0,5	1,0	2,0	3,0	0,5	1,0	2,0	3,0	0,5	1,0	2,0	3,0	0,5	1,0	2,0	3,0	0,5	1,0	2,0	3,0	0,5	1,0	2,0	3,0						
2	G1	CURVA RADIO LARGO H/H LONG SWEEP BEND F/F		1,0	0,9	0,6	0,6	5,4	4,0	3,5	3,4	2,3	2,7	1,7	1,4	3,1	1,8	1,1	1,0	0,9	1,0	0,8	0,8	< 0,1	0,5	0,5	0,5	< 0,1	0,2	0,4	0,4						
2A	D1	CURVA RADIO CORTO H/H SHORT BEND F/F		0,9	0,8	0,5	0,5	4,4	3,8	3,4	3,3	2,0	2,4	1,6	1,4	2,4	1,6	1,1	1,0	0,5	0,8	0,8	0,8	< 0,1	0,4	0,4	0,4	< 0,1	0,5	0,5	0,5						
41	G1/45°	CURVA RADIO LARGO H/H 45° LONG SWEEP BEND F/F 45°		< 0,1	3,2	1,1	1,0	< 0,1	1,0	2,9	3,2	< 0,1	< 0,1	1,9	1,4	< 0,1	1,0	0,7	0,4	< 0,1	0,2	0,7	0,8	0,4	0,9	0,6	0,3	< 0,1	< 0,1	0,2	0,3						
85	-	CURVA PUENTE CROSSOVER		3,9	3,3	3,1	3,1	8,2	7,2	6,8	6,6	2,2	3,3	2,6	2,4	1,9	1,5	1,3	1,2	1,0	1,1	1,0	1,1	—	—	—	—	—	—	—	—						
90	A1	CODO H/H 90° ELBOW F/F 90°		4,2	2,6	2,2	2,1	5,2	4,5	4,1	4,1	2,2	2,6	1,6	1,3	0,1	1,1	0,7	0,7	< 0,1	0,6	0,7	0,7	< 0,1	0,4	0,5	0,5	< 0,1	1,0	1,0	1,0						
90R	A1	CODO REDUCIDO H/H 90° REDUCING ELBOW F/F 90°		2,2	1,0	0,7	0,8	—				—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—						
				—	—	—	—	3,6	3,3	3,3	3,2	—				—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—						
				—	—	—	—	—	—	—	—	0,7	1,7	1,3	1,1	—				—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—					
				—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	< 0,1	0,8	0,7	0,5	—				—	—	—	—	—	—	—	—	—				
				—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	0,1	0,8	0,7	0,7	—				—	—	—	—	—	—			
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	< 0,1	0,1	0,4	0,4	—				—	—	—					
92	A4	CODO M/H 90° ELBOW M/F 90°		4,4	3,4	3,0	2,9	5,7	5,0	4,6	4,6	< 0,1	2,4	1,8	1,6	1,5	1,1	0,9	0,8	< 0,1	0,6	0,7	0,7	< 0,1	1,0	1,1	1,1	< 0,1	0,8	1,0	1,0						
92R	A4	CODO REDUCIDO M/H 90° REDUCING ELBOW M/F 90°		2,2				1,3	0,9	0,8	—				—	—	—	—	< 0,1	1,1	2,8	2,9	—				—	—	—	—	—						
120	A1/45°	CODO H/H 45° ELBOW F/F 45°		< 0,1	< 0,1	< 0,1	1,5	< 0,1	< 0,1	0,8	3,1	< 0,1	< 0,1	< 0,1	0,6	1,1	0,7	0,9	1,1	0,8	0,8	0,5	0,5	< 0,1	< 0,1	< 0,1	0,1	< 0,1	< 0,1	0,3							
130	B1	TE TEE		2,5	0,9	0,4	0,4	3,6	3,2	2,9	2,9	< 0,1	1,4	0,7	0,4	< 0,1	0,5	0,2	0,2	< 0,1	0,3	0,1	0,1	< 0,1	0,3	0,1	0,1	0,2	0,2	0,2	0,2						
130R	B1	TE REDUCIDA REDUCING TEE		5,2	3,5	2,9	2,8	0,8	4,4	5,1	5,3	1,9	2,7	1,9	1,6	1,6	1,4	1,2	1,1	0,6	1,1	0,9	0,9	0,4	0,7	0,4	0,6	< 0,1	0,9	1,0	0,8						
				3,6				3,2	2,9	2,9	—				—	—	—	< 0,1				0,3	0,2	0,1	—				—	—	—	—					
				2,6				1,2	0,9	1,0	—				—	—	—	0,3				1,0	0,6	0,7	—				—	—	—	—	—				
				—				—				< 0,1				1,5	0,8	0,5	—				—	—	—	0,2				0,3	0,2	0,2					
				—				—				2,0				1,4	1,1	1,1	—				—	—	—	< 0,1				0,5	0,5	0,5					
				—	—	—	—	—				< 0,1				1,5	0,7	0,4	—				—	—	—	< 0,1	0,3	0,1	0,1	—			—	—			
				—	—	—	—	—				2,8				2,5	2,3	2,2	—				—	—	—	< 0,1				0,7	0,6	0,6	—			—	—
				—				—				< 0,1				0,5	0,1	0,1	—				—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—				
				—				—				2,4				1,4	1,1	1	—				—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—			
				—				—				< 0,1				0,5	0,1	0,2	—				—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—			
				—				—				1,5				2,0	1,4	1,2	—				—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—		
				—				—				< 0,1				0,3	0,1	0,1	—				—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—		
				—				—				2,0				1,2	1	0,9	—				—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—		
—				—				< 0,1				0,3	0,1	0,1	—				—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—						
—				—				2,1				1,4	1,1	1,1	—				—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—						
240	M2	MANGUITO REDUCIDO REDUCING SOCKET		0,2	0,6	0,4	0,5	—				—	—	—	—	< 0,1	0,1	0,2	0,1	—				—	—	—	—	—	—	—	—	—					
				—	—	—	—	2,4	3,1	2,8	2,6	—				—	—	—	—	< 0,1	0,2	0,2	0,2	—				—	—	—	—	—					
				—	—	—	—	—	—	—	—	< 0,1	0,8	0,7	0,6	—				-	-	-	-	< 0,1	< 0,1	0,1	0,1	—				—	—	—	—		
241	N4	TUERCA REDUCIDA REDUCING BUSH		0,7	0,6	0,6	0,6	—				—	—	—	—	< 0,1	0,4	0,5	0,5	—				—	—	—	—	—	—	—	—	—					
—	—	—	—	2,5	2,4	2,4	2,3	—				—	—	—	—	0,3	0,7	0,4	0,3	—				—	—	—	—	—	—	—	—						
—	—	—	—	—	—	—	—	< 0,1	0,8	0,8	0,7	—				—				< 0,1	0,1	0,2	0,1	—				—	—	—	—	—					
245	N8	ROSCA DOBLE REDUCIDA REDUCING HEXAGON NIPPLE		0,6	0,6	0,6	0,7	—				—	—	—	—	< 0,1	0,3	0,5	0,5	—				—	—	—	—	—	—	—	—	—					
—	—	—	—	1,7	2,4	2,4	2,3	—				—	—	—	—	0,2	0,6	0,4	0,4	—				—	—	—	—	—	—	—	—	—					
—	—	—	—	—	—	—	—	< 0,1	0,7	0,8	0,7	—				—				< 0,1	0,2	0,2	0,1	—				—	—	—	—	—					
270	M2	MANGUITO SOCKET		3,4	1,4	0,6	0,6	2,9	2,9	2,7	2,6	< 0,1	1,1	0,5	0,3	0,5	0,2	0,2	0,1	< 0,1	0,4	0,1	0,1	0,1	0,1	0,1	< 0,1	< 0,1	< 0,1	0,1	0,1						
330	U1	UNIÓN ASIENTO PLANO H/H UNION FLAT SEAT F/F		—	—	—	—	3,3	3,0	2,8	2,8	< 0,1	1,2	0,6	0,3	0,3	0,1	0,2	< 0,1	< 0,1	0,3	0,1	0,1	< 0,1	0,2	0,1	0,1	< 0,1	< 0,1	0,1	0,1						
340	U11	UNIÓN ASIENTO CÓNICO H/H UNION TAPER SEAT F/F		3,4	1,4	0,6	0,6	2,9	3,0	2,8	2,8	< 0,1	1,2	0,6	0,3	0,3	0,2	0,1	0,1	< 0,1	0,4	0,1	0,1	< 0,1	0,2	0,1	0,1	< 0,1	< 0,1	0,1	0,1						

The following table gives the **Flow Coefficients** K_f [$\text{m}^3/\text{h.bar}^{0.5}$] for various threaded fittings EN 10242.

COEFICIENTE DE CAUDAL K_f [m³/h.bar ^{0.5}] - FLOW COEFFICIENT K_f [m³/h.bar ^{0.5}]																																												
ACCESORIOS ROSCADOS UNE-EN 10242 THREADED FITTINGS EN 10242				TAMAÑO DEL ACCESORIO ["] / DIÁMETRO NOMINAL [DN] FITTING SIZE ["] / NOMINAL SIZE [DN]																																								
FIGURA TYPE	SÍMBOLO SYMBOL	DESIGNACIÓN DESIGNATION	IMAGEN IMAGE	3/8				1/2				3/4				1				1 1/2				1 1/2				2																
				DN 10				DN 15				DN 20				DN 25				DN 32				DN 40				DN 50																
				v [m/s]				v [m/s]				v [m/s]				v [m/s]				v [m/s]				v [m/s]																				
0,5	1,0	2,0	3,0	0,5	1,0	2,0	3,0	0,5	1,0	2,0	3,0	0,5	1,0	2,0	3,0	0,5	1,0	2,0	3,0	0,5	1,0	2,0	3,0	0,5	1,0	2,0	3,0	0,5	1,0	2,0	3,0													
2	G1	CURVA RADIO LARGO H/H LONG SWEEP BEND F/F		6,4	6,6	8,2	7,8	4,4	5,1	5,5	5,5	12	11	14	16	17	22	28	29	54	51	57	58	—	97	95	99	—	229	185	188													
2A	D1	CURVA RADIO CORTO H/H SHORT BEND F/F		6,5	7,2	8,6	9,0	4,9	5,3	5,6	5,6	13	12	15	16	19	23	29	30	75	59	59	59	—	116	108	106	—	159	157	153													
41	G1/45°	CURVA RADIO LARGO H/H 45° LONG SWEEP BEND F/F 45°		—	3,5	6,0	6,1	—	10	6,0	5,8	—	—	14	16	—	30	36	48	—	105	63	59	118	74	91	127	—	—	229	197													
85	-	CURVA PUENTE CROSSOVER		3,2	3,5	3,5	3,6	3,6	3,8	3,9	4,0	13	10	12	12	22	24	26	27	51	48	51	50	—	—	—	—	—	—	—	—													
90	A1	CODO H/H 90° ELBOW F/F 90°		3,1	3,9	4,2	4,3	4,5	4,8	5,0	5,1	13	12	15	16	85	28	35	35	—	66	61	61	—	113	100	100	—	113	111	114													
90R	A1	CODO REDUCIDO H/H 90° REDUCING ELBOW F/F 90°		4,3	6,2	7,4	7,2	—				—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—												
				—	—	—	—	5,4	5,6	5,6	5,8	—				—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—											
				—	—	—	—	—	—	—	—	22	14	16	18	—				—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—										
				—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—									
				—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—								
92	A4	CODO M/H 90° ELBOW M/F 90°		3,0	3,4	3,6	3,6	4,3	4,6	4,8	4,8	—	12	14	15	24	28	32	33	—	66	61	61	—	68	68	68	—	124	115	115													
92R	A4	CODO REDUCIDO M/H 90° REDUCING ELBOW M/F 90°		6,9				9,1	11	12	—				—	—	—	—	—	68	42	41	—				—	—	—	—	—													
120	A1/45°	CODO H/H 45° ELBOW F/F 45°		—	—	—	5,1	—	—	12	5,8	—	—	—	25	28	35	31	29	56	57	76	72	291	291	291	291	—	—	—	217													
130	B1	TE TEE		4,0	6,7	10	10	5,3	5,7	6,0	6,1	—	16	23	28	—	43	61	71	—	97	159	169	202	132	202	240	256	229	261	272													
				2,8	3,4	3,7	3,7	12	4,9	4,6	4,5	13	11	14	15	23	25	28	28	67	50	54	53	114	86	116	91	—	120	115	126													
130R	B1	TE REDUCIDA REDUCING TEE		5,4				5,8	6,0	6,1	—				—	—	—	—				97	129	155	—				—	—	—	—	—	—										
				3,9				5,7	6,5	6,4	—				—	—	—	—				52	30	37	37	—				—	—	—	—	—	—	—								
				—				—				15	21	28	—				—	—	—	—	—				226				205	254	266											
				—				—				4,4	5,4	5,9	5,9	—				—	—	—	—	—				—				101	100	102										
				—				—				—				15	22	28	—				—				211				137	211	280	—	—	—	—	—						
				—				—				—				6,1	6,5	6,7	6,9	—				—				—				62	65	65	—	—	—	—	—					
				—				—				—				—				44	84	91	—				—				—				—	—	—	—	—	—				
				—				—				—				—				4,1	5,3	6,0	6,2	—				—				—				—	—	—	—	—	—			
				—				—				—				—				41	91	63	—				—				—				—	—	—	—	—	—				
				—				—				—				—				15	13	16	17	—				—				—				—	—	—	—	—	—	—		
				—				—				—				—				—				97	177	210	—				—				—				—	—	—	—	—	—
				—				—				—				—				—				4,4	5,7	6,4	6,4	—				—				—				—	—	—	—	—
240	M2	MANGUITO REDUCIDO REDUCING SOCKET		15	8,0	9	8,8	—				—	—	—	—	—	121	70	81	—				—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—										
				—	—	—	—	6,6	5,8	6,1	6,3	—				—	—	—	—	—	129	112	121	—				—	—	—	—	—	—	—	—									
				—	—	—	—	—	—	—	—	—	20	22	24	—				—	—	—	—	254	254	274	254	—				—	—	—	—	—								
241	N4	TUERCA REDUCIDA REDUCING BUSH		7,6	7,8	8,2	8,0	—				—	—	—	—	—	48	43	44	—				—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—										
				—	—	—	—	6,5	17,1	6,6	6,8	—				—	—	—	—	100	62	77	98	—				247	285	160	247	—												
				—	—	—	—	—	—	—	—	—	21	21	23	—				—	—	—	—	—				—				—	—	—	—	—	—							
245	N8	ROSCA DOBLE REDUCIDA REDUCING HEXAGON NIPPLE		8,1	8,2	7,8	7,4	—				—	—	—	—	—	54	43	44	—				—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—										
				—	—	—	—	7,7	6,7	6,6	6,8	—				—	—	—	—	107	65	79	81	—				—	—	—	—	—	—	—	—									
				—	—	—	—	—	—	—	—	—	23	21	23	—				—	—	—	—	198	165	151	198	—				—	—	—	—	—								
270	M2	MANGUITO SOCKET		3,4	5,4	7,9	8,0	6,0	6,1	6,3	6,3	—	17	27	36	43	66	69	93	182	79	152	200	221	247	264	264	397	397	397	415													
330	U1	UNIÓN ASIENTO PLANO H/H UNION FLAT SEAT F/F		—	—	—	—	5,6	5,9	6,1	6,2	—	17	24	32	57	79	73	94	—	88	159	207	211	165	211	211	374	374	374	392													
340	U11	UNIÓN ASIENTO CÓNICO H/H UNION TAPER SEAT F/F		3,4	5,4	7,9	8,0	6,0	6,0	6,1	6,2	—	17	25	33	58	70	80	80	182	79	152	200	211	165	211	285	385	385	385	421													

Nota : Éstos valores pueden cambiar cuando los fittings sufran alguna modificación en su diseño.
 Note : These values may change when the fittings undergo any modification in their design.

The following table gives the **Flow Coefficients** k_f [$l/min.bar^{0.5}$] for various threaded fittings EN 10242.

*Nota : Éstos valores pueden cambiar cuando los fittings sufran alguna modificación en su diseño.
Note : These values may change when the fittings undergo any modification in their design.*

The following table gives the **Flow Coefficients** C_f [USgal/min.ps^{0.5}] for various threaded fittings EN 10242.

*Nota : Éstos valores pueden cambiar cuando los fittings sufran alguna modificación en su diseño.
Note : These values may change when the fittings undergo any modification in their design.*



EJEMPLO 1

Considere una sección de una red de suministro de agua en la que se realiza una conexión desmontable mediante un accesorio roscado UNE-EN 10242, del tipo UNIÓN ASIENTO PLANO F/F (Ref.^a 330), con medida 1 1/4" (DN 32).

Determine la pérdida de presión en el accesorio sabiendo que:

- los tubos de acero utilizados son UNE-EN 10255 (serie normal);
- la velocidad de circulación del agua es de 1,8 m/s.

Resolución:

Según la tabla de la página 2, para el accesorio ref.^a 330 con diámetro DN 32 y con $v = 1,8$ m/s: $\zeta_{(Zeta)} 330 = 0,1$

Y considerando: $\rho_{\text{agua}} = 998,2$ kg/m³

Entonces, a través de la Eq. 1:

$$\zeta_{330} = \frac{2 \cdot \Delta P}{\rho \cdot v^2} \Leftrightarrow \Delta P = \frac{\zeta_{330} \cdot \rho \cdot v^2}{2} = \frac{0,1 \times 998,2 \times 1,8^2}{2} = 161,7 \text{ Pa} = 1,6 \text{ mbar}$$



UNIÓN ASIENTO PLANO H/H
UNION FLAT SEAT F/F

EXAMPLE 1

Consider a branch line of a building network where a dismantable connection is made using a threaded fitting EN 10242, type UNION FLAT SEAT F/F (Ref. 330), with size 1 1/4" (DN 32).

Determine the value of the pressure drop in the fitting knowing that:

- EN 10255 steel pipes (medium series) are used;
- the velocity of water circulation is 1,8 m/s.

Resolution:

Referring to the table on page 2, for fitting ref. 330 with DN 32 size and with $v = 1,8$ m/s: $\zeta_{(Zeta)} 330 = 0,1$

And considering: $\rho_{\text{water}} = 998,2$ kg/m³

Then through Eq. 1:

$$\zeta_{330} = \frac{2 \cdot \Delta P}{\rho \cdot v^2} \Leftrightarrow \Delta P = \frac{\zeta_{330} \cdot \rho \cdot v^2}{2} = \frac{0,1 \times 998,2 \times 1,8^2}{2} = 161,7 \text{ Pa} = 1,6 \text{ mbar}$$

EJEMPLO 2

Considere una sección de una red de suministro de agua en la que se realiza un cambio de dirección de 90° mediante un accesorio roscado UNE-EN 10242, del tipo CURVA RADIO CORTO F/F (Ref.^a 2A), con medida 1" (DN 25).

Determine la pérdida de presión en el accesorio sabiendo que:

- los tubos de acero utilizados son UNE-EN 10255 (serie normal);
- la velocidad de circulación del agua es de 1,0 m/s.

Resolución:

Según la tabla de la página 3, para el accesorio ref.^a 2A con diámetro DN 25 y con $v = 1,0$ m/s: $K_{f2A} = 23$ m³/h.bar^{0,5}

Para tubos UNE-EN 10255 (serie normal) con DN 25: $D_i = 27,3$ mm

$Q = v \cdot A = (1,0 \cdot \pi \cdot 0,0273^2) / 4 = 5,853 \times 10^{-4}$ m³/s = 2,11 m³/h

Entonces, a través de la Eq. 2:

$$K_{f2A} = \frac{Q}{\sqrt{\Delta P}} \Leftrightarrow \Delta P = \left(\frac{Q}{K_{f2A}} \right)^2 = \left(\frac{2,11}{23} \right)^2 = 0,008 \text{ bar} = 8 \text{ mbar}$$



CURVA RADIO CORTO H/H
SHORT BEND F/F

EXAMPLE 2

Consider a branch line of a building network where there is a 90° change of direction using a threaded fitting EN 10242, type SHORT BEND F/F (Ref. 2A), with size 1" (DN 25).

Determine the value of the pressure drop in the fitting knowing that:

- EN 10255 steel pipes (medium series) are used;
- the velocity of water circulation is 1,0 m/s.

Resolution:

Referring to the table on page 3, for fitting ref. 2A with DN 25 size and with $v = 1,0$ m/s: $K_{f2A} = 23$ m³/h.bar^{0,5}

For pipes to NP EN 10255 (medium series) with DN 25: $D_i = 27,3$ mm

$Q = v \cdot A = (1,0 \cdot \pi \cdot 0,0273^2) / 4 = 5,853 \times 10^{-4}$ m³/s = 2,11 m³/h

Then through Eq. 2:

$$K_{f2A} = \frac{Q}{\sqrt{\Delta P}} \Leftrightarrow \Delta P = \left(\frac{Q}{K_{f2A}} \right)^2 = \left(\frac{2,11}{23} \right)^2 = 0,008 \text{ bar} = 8 \text{ mbar}$$

EJEMPLO 3

Repita el Ejemplo 2 pero utilizando el coeficiente de caudal k_f [l/min.bar^{0,5}] en lugar del coeficiente de caudal K_f [m³/h.bar^{0,5}].

Resolución:

Según la tabla de la página 4, para el accesorio ref.^a ref.^a 2A con diámetro DN 25 y con $v = 1,0$ m/s: $k_{f2A} = 390$ l/min.bar^{0,5}

Para tubos UNE-EN 10255 (serie normal) con DN 25: $D_i = 27,3$ mm

$Q = v \cdot A = (1,0 \cdot \pi \cdot 0,0273^2) / 4 = 5,853 \times 10^{-2}$ dm³/s = 35,12 l/min

Entonces, a través de la Eq. 2:

$$k_{f2A} = \frac{Q}{\sqrt{\Delta P}} \Leftrightarrow \Delta P = \left(\frac{Q}{k_{f2A}} \right)^2 = \left(\frac{35,12}{390} \right)^2 = 0,008 \text{ bar} = 8 \text{ mbar}$$



CURVA RADIO CORTO H/H
SHORT BEND F/F

EXAMPLE 3

Reanalyse the Example 2 but using the flow coefficient k_f [l/min.bar^{0,5}] instead of the flow coefficient K_f [m³/h.bar^{0,5}].

Resolution:

Referring to the table on page 4, for fitting ref. 2A with DN 25 size and with $v = 1,0$ m/s: $K_{f2A} = 23$ m³/h.bar^{0,5}

For pipes to NP EN 10255 (medium series) with DN 25: $D_i = 27,3$ mm

$Q = v \cdot A = (1,0 \cdot \pi \cdot 0,0273^2) / 4 = 5,853 \times 10^{-2}$ m³/s = 35,12 l/min

Then through Eq. 2:

$$k_{f2A} = \frac{Q}{\sqrt{\Delta P}} \Leftrightarrow \Delta P = \left(\frac{Q}{k_{f2A}} \right)^2 = \left(\frac{35,12}{390} \right)^2 = 0,008 \text{ bar} = 8 \text{ mbar}$$

Nota : Debido al constante desarrollo de nuestros productos, los datos suministrados pueden ser alterados sin previo aviso.
Note : Due to the continuous development of our products, specifications may be changed without notification at any time.

Rev.0-06.22
6/6