

PPCR

(Polipropileno Copolimero Random)





ÍNDICE GERAL

ÁGUA QUENTE E FRIA	
Introdução	02
Aplicações	03
Vantagens do sistema	04
Como fazer uma termofusão	07
Como instalar uma derivação	09
Como usar o nível	10
Como realizar um conserto na rede	11
Como fazer o aperto nas ligações rosqueadas	12
Curvamento na tubulação	13
Instalação embutida	14
Instalação aparente vertical / Diâmetro e distância das buchas dos suportes	15
Instalação aparente horizontal	16
Determinação do comprimento do braço de flexão	17
Instalações aparente	18
Perda de carga	19
Coeficiente de resistência de carga	22
Revestimento para proteção das instalações	23
Utilização em chiller	23
Proteção contra radiação solar / Instalação entre placa de aquecimento solar e boiler	24
Resistência da tubulação em serviço	25
Tabela de pressões e temperaturas	27
Corrosão	28
Teste de pressão hidráulica	29
Fases do teste	30
Teste final	31
Tabela de resistência química e commodities	32
Propriedade do PPCR / Sistema TOPFUSIÓN descrição do tubo	34
Linha de produtos 🌚 HIDRO	36

Rev. 21 | 27/09/2021



Neste catálogo (Linha PHIDRO), estão disponíveis ao leitor as informações necessárias para o uso correto do SISTEMA TOPFUSIÓN para condução de água quente e fria.

Fabricados com Polipropileno Copolímero Random - PPCR - tipo 3, de origem européia, especialmente formulada para atender o uso da condução de água quente e fria, sendo material atóxico e atendendo a norma nacional (ABNT) e as internacionais (DIN / IRAM / UNIT / ISO).

O Sistema TOPFUSIÓN soluciona os problemas mais comuns que ocorrem nas instalações metálicas, tais como: incrustações, vazamentos, corrosões, uniões difíceis, dissipações de calor. Seu uso permite altas pressões e temperaturas de forma constante, durante longo período, conforme normas técnicas.

O Sistema TOPFUSIÓN é composto por todos os elementos necessários da instalação hidráulica, (tubos, conexões lisas, conexões mistas com bucha metálica, registros, suportes fixos e deslizantes, além de termofusora, alicate de corte, nível, sistemas de reparo e instruções para o uso correto).

Atualmente, dispõe de tubulações e respectivas conexões em diâmetros de 20 a 160 mm, com fabricação 100% nacional.

APLICAÇÕES



Residências

Garantia de água potável, resistência a altas e baixas temperaturas, economia de instalação e durabilidade.



Edifícios

Sistema indicado para suportar as altas cargas das colunas d'água.



Indústrias

Ideal para indústrias alimentícias pela atoxidade do material. Alta resistência a impactos e a produtos abrasivos.



Hospitais

O sistema reduz consideravelmente o risco de contaminação hospitalar, pela característica do PPCR-3 e pelo sistema de termofusão.



Condomínios

Alta versatililidade na ligação de redes de abastecimento de água. Resistência e flexibilidade elevadas.



Hotéis

Grande economia principalmente na condução de água quente, pela baixa condutividade térmica (perda de calor) do sistema.



Embarcações

Sistema mais leve e não corrosivo.



Irrigação

Alta flexibilidade e versatilidade na distribuição da rede.



Postos

Maior segurança na rede, por ser imune a correntes elétricas parasitárias.



Plataformas

Ideal para esta aplicação: anticorrosivo, leve, resistente, flexível, versátil, seguro, etc.

VANTAGENS DO SISTEMA



Condutividade Térmica

O PPCR é um material de baixa condutividade térmica, ou seja, mínima perda de calor.

Isso garante uma grande economia na condução de água quente.



Termofusão

A Termofusão (fusão molecular) garante uma estanqueidade total a união, eliminando qualquer possibilidade de vazamento.

Ela tansforma tubos e conexões em uma peça única, bastando utilizar uma termofusora da TOPFUSIÓN.



Alta Temperatura

O sistema foi desenvolvido para suportar água a altas temperaturas, por longos períodos. As condições de serviço para a tubulação estão relacionadas a um campo de aplicação, para uma vida útil projetada de 50 anos, e devem atender as pressões de projeto, e sob uma temperatura de projeto de 70 °C (conforme norma NBR 15.813).



Baixa Temperatura

Por sua baixa condutividade térmica o sistema é altamente indicado para regiões frias pois evitam o rompimento das tubulações mesmo com o congelamento da água.



Água Potável

Material totalmente atóxico, e bromatológicamente correto. Atualmente é o material mais indicado para a condução de água potável.



Químicos

O PPCR tem excelente resistência a vários produtos químicos, devido a seu alto peso molecular.

O material é perfeitamente resistente a soluções, ou materiais, de pH entre 1 e 14. Ex: cal e cimento.

VANTAGENS DO SISTEMA



Acústico

Material extremamente elástico e fonoabsorvente, tanto para ruídos como para vibrações devido ao fluxo d'água.



Pressão

Os tubos e conexões de PPCR têm uma resistência de trabalho de 20 kgf/cm². Os tubos são testados por uma hora a uma pressão de 52 kgf/cm² a uma temperatura de 20°C. De acordo com as normas DIN 8077/8078 - IRAM 13870/13871 - ABNT 15813.



Peso

Os tubos e conexões da TOPFUSIÓN são 70% mais leve que os galvanizados.



Montagem

A leveza dos componentes facilita a montagem, mesmo em lugares de difícil acesso.

A técnica da termofusão é simples e de fácil execução em obras com as ferramentas fabricadas pela TOPFUSIÓN.



Flexibilidade

Os tubos possuem uma alta flexibilidade permitindo curvá-los, de forma permanente, utilizando apenas um aquecedor de ar industrial.



Correntes Parasitas

O material é mau condutor de eletricidade, como todo plástico, evitando assim o fenômeno da corrosão galvânica.



Economia

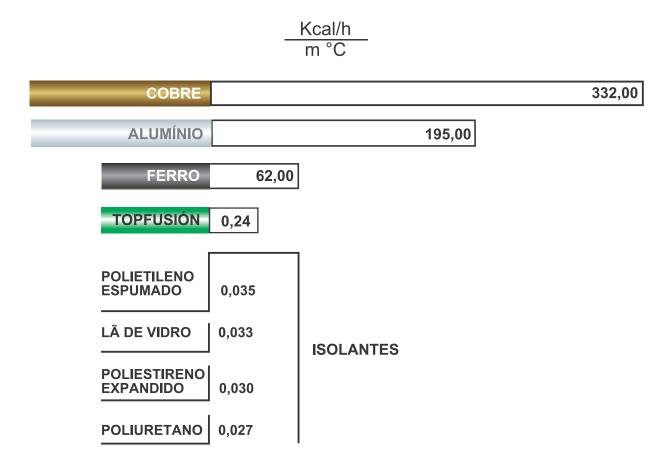
Toda esta gama de vantagens faz do sistema TOPFUSIÓN a opção mais confiável, rápida e consequentemente mais econômica para projetos de redes hidráulicas.

VANTAGENS DO SISTEMA

ECONOMIA DE ENERGIA

A Utilização do SISTEMA TOPFUSIÓN para a distribuição de água quente, quando comparada com as tubulações convencionais, traz um grande benefício econômico de energia devido a sua baixa condutividade térmica.

CONDUTIVIDADE TÉRMICA A 20°C



UNIDADE

A utilização de água quente em uma residência pode ser dividida em dois tipos de acordo com a duração do uso:

- 1º Uso demorado (banho e na lavação de roupas);
- 2º Uso rápido (lavar as mãos e pequenos objetos).

No primeiro caso, temos uma redução energética de 20%, devido à baixa disperção térmica (ver tabela acima).

No segundo caso, a menor disperção térmica, faz que a água quente chegue mais rapidamente aos pontos de uso, assim a econômia de energia pode chegar a 25%.

COMO FAZER UMA TERMOFUSÃO

Antes de iniciar a operação de montagem, devem ser verificados se os terminais térmicos da termofusora estão bem fixos contra a placa condutora do aquecimento. Ligar a termofusora para o aquecimento prévio até a temperatura de termofusão atinja 260 °C.

Importante: limpar os terminais térmicos macho e fêmea bem como as extremidades a serem unidas.



01 Cortar com a tesoura apropriada para obter um corte perpendicular ao eixo do tubo;



02 Marcar no extremo do tubo os centímetros que serão introduzidos na bolsa térmica ou observar a marcação do encosto no fundo da bolsa;



03 Após a termofusora atingir a temperatura de trabalho, introduzir ao mesmo tempo nos terminais térmicos o tubo e a conexão;



Batente Corte de orientação

O4 A conexão deve chegar ao batente e ao tubo na marca (corte de orientação), ou na marcação do encosto. Aguardar o tempo de aquecimento de acordo com a bitola, conforme tabela tempo de aquecimento;



05 Concluído o tempo de aquecimento, retirar o tubo e a conexão dos terminais térmicos macho e fêmea;

COMO FAZER UMA TERMOFUSÃO



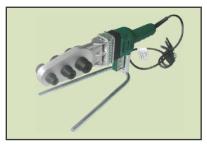
06 Introduzir o tubo imediatamente na conexão de forma contínua até unir os dois anéis;



07 Por 3 segundos ainda é possível ajustar o posicionamento da conexão, com um giro máximo de mais ou menos 15°;



Observar que para uma boa termofusão, deverá formar-se dois anéis ao término da união. Deixar esfriar de acordo com a tabela de tempo, sem forçar as partes unidas;



Deixar sempre a termofusora no seu suporte para evitar possibilidade de acidentes ou danos ao equipamento, quando não estiver sendo utilizada.

TABELA DE TEMPO E PROFUNDIDADE DE INSERÇÃO								
Diâmatus de tube	Tempo em	segundos	Cura am	Profundidade de				
Diâmetro do tubo e da conexão	Aquecimento*	Acoplamento (montagem)	Cura em minutos	inserção em mm				
20	5	4	2	12,2				
25	7	4	2	13				
32	8	6	4	14,5				
40	12	6	4	16				
50	18	6	4	18				
63	24	8	6	24				
75	30	10	8	26				
90	40	15	8	29				
110	50	20	8	32,5				
160	70	40	12	43				

Dimensões em milímetros (mm) – Tempo em segundos (s).

^{*}Aumentar 50% o tempo de aquecimento quando a temperatura ambiente < 10 °C.

COMO INSTALAR UMA DERIVAÇÃO



01 Faça a furação do tubo da linha principal (50 e 90 mm) com uma serra de diâmentro 32 mm (1" 1/4);



02 Para facilitar esta operação, sugerimos deixar a tarja dos tubos para cima na montagem da rede;



O3 Com os bocais apropriados para a operação, colocar a termofusora sobre perfuração do tubo por um tempo de 15 segundos (atenção ao alinhamento);



Após o aquecimento do tubo, inserir a derivação no outro bocal e aquecer por 20 segundos. Sem retirar a termofusora do tubo. Tempos de aquecimento total: tubo = 35 segundos derivação = 20 segundos;



05 Retirar a termofusora e aplicar a derivação no tubo;



Pressione firme a derivação, verificando sua perpendicularidade com o tubo. É importante que a derivação seja pressionada ao tubo por aproximadamente 1 minuto;



07 A derivação está pronta para receber o tubo de saída;



Deixar sempre a termofusora no seu suporte para evitar possibilidade de acidentes ou danos ao equipamento, quando não estiver sendo utilizada.

Obs.: Derivações de rede nas bitolas de 50 a 160 mm*.

*Para tubulação de 110 e 160mm, dever utilizado a Derivação de 90mm.

COMO USAR O NÍVEL

Esta ferramenta foi desenvolvida para obter uma instalação precisa e rápida, para nivelar em todos os sentidos e com distância entre centros bem definidos.

O nível é composto de:

Um corpo prismático (nível), com dois níveis horizontais e um vertical, contendo seis furos distanciadores (15, 17, 20 e 21 cm).

Dois gabaritos posicionadores com rosca metálica de ½ numa das extremidades.



Usando o nível



1- Retire os tampões protetores da rosca das conexões:



2- Rosqueie os gabaritos posicionadores nos joelhos a serem nivelados:



3- Passar os gabaritos posicionadores pelos furos do nível de acordo com a distância entre os centros escolhidos.
Ex. (21-21) para misturador de cozinha;



4- Preparar a massa de cura rápida e aplicar nos canais da parede onde serão chumbados os joelhos;

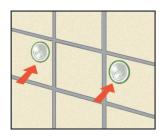


5- Com a massa assentada, chumbar os joelhos nivelando os mesmos em ambos os sentidos. Segurar o nível pelo tempo mínimo até que não ocorra mais o deslocamento das conexões. **Nota:** prever a profundidade ideal para o revestimento;



6- Retire o nível e desrosqueie os gabaritos posicionadores. Recoloque os tampões protetores na rosca das conexões.

Fechar os canais da instalação;



7- Mantenha os tampões enquanto não estiver usando a instalaçã, (até a montagem dos registros).

Obs.: O nível pode ser utilizado para nivelamento de rede individual.

COMO REALIZAR UM CONSERTO NA REDE

O conserto da tubulação de PPCR é simples de realizar. Dependendo do tipo de ocorrência e do diâmetro do tubo, são recomendados diferentes procedimentos.

- Para tubos de diâmetros (20 e 25 mm), pode-se fazer o conserto com luvas normais, conforme desenhos abaixo:
- Retirar o tubo do local instalado, usando cunha de madeira;
- Cortar o trecho danificado do tubo e acoplar uma luva em uma das extremidades;
- A luva deve ser aquecida com o dobro de tempo de aquecimento do tubo;
- Aquecer o tubo com o tempo normal;
- Efetuar a termofusão unindo o tubo com a luva pré aquecida.









Para conserto de diâmetros maiores recomenda-se o uso de uniões.

Para conserto de furo proceder da seguinte forma:

- Uma vez localizado o furo, limpar e secar a região danificada:
- Refurar com broca de 8mm o local do vazamento;
- Marcar na "peça de reparo" a espessura do tubo a reparar;
- Introduzir no tubo o "extremo macho" do terminal de reparação, e no furo da mesma a peça de reparo até a marca da espessura;
- Aquecer através da termofusora o "extremo macho" e a "peça de reparo" (Vide tabela de tempo na pág. 08);
- Introduzir no tubo a "peça de reparo" e deixar esfriar por alguns segundos;
- Cortar o excesso da peça de reparo.









COMO FAZER O APERTO NAS LIGAÇÕES ROSQUEADAS

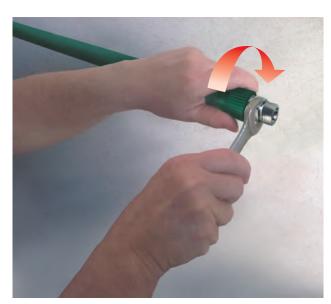
Fita veda rosca

Antes de fazer o aperto, colocar a fita veda rosca.

A vedação deve ser feita somente com fita PTFE (Teflon). O uso de qualquer outro tipo de vedante poderá causar problemas no momento da união das conexões, podendo o travamento se dar antes do plano de calibração.



Aperto com chave



Todo o rosqueamento da conexões com inserto metálico x inserto metálico (conexão, terminal, torneira ou nipel), deve ser feita com força moderada podendo ser feito com um "LEVE" torque com ferrament a apropriada (evitando a excessiva torção). O aperto inicial deve ser feito somente com as mãos, e após fazer o uso da ferramenta para o término total do aperto.

Atenção: o aperto final usando a ferramenta, deve ser feito somente girando a peça em até ½ volta.



Não usar "MORSA, CHAVE DE GRIFO, ALICATE DE PRESSÃO", estas ferramentas podem causar compressão na parte plástica (PPR), que cederá ao ser submetido à forças excessívas, podendo ocasionar o destravamento do inserto metálico proporcionando o giro em torno do seu eixo ou até mesmo o rompimento da peça.

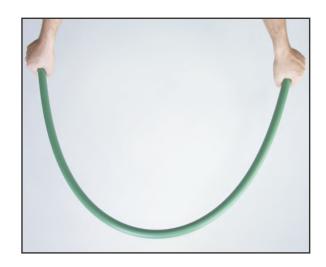
CURVAMENTO NA TUBULAÇÃO

A instalação, onde é necessário utilizar curva na tubulação, as soluções são várias.

As curvas são fabricadas nas bitólas de 20, 25, 32, 40, 50, 63, 75, 90 e 110 mm. Também pode se curvar os tubos conforme os raios de curvatura na tabela.

RAIO DE CURVATURA MÍNIMO							
Diâmetro do tubo em mm	R= 8 x diâmetro						
20	160						
25	200						
32	256						
40	320						
50	400						
63	500						
75	600						
90	720						
110	880						

O tubo curvado deve ser fixado para evitar que a memória elástica do material retorne o mesmo a sua forma inicial.



Para uma curvatura pemanente (perda de memória elástica), é necessário que a mesma seja feita de um soprador industrial de ar quente.



INSTALAÇÃO EMBUTIDA

A tubulação do SISTEMA TOPFUSIÓN pode ser embutida diret amente no canal aberto na parede; para esta finalidade não necessita de revestimento ou espaço livre.

DILATAÇÃO

- 1º Assim como todos os materiais, os tubos de PPCR se dilatam e contraem nas mudanças de temperatura, mas pelo baixo módulo de elasticidade do PPCR estas mudanças não são consideradas;
- 2º A montagem dos componentes, tubo e conexão, do SISTEMA TOPFUSIÓN realizado por termofusão resulta em uma peça única, sem risco de vazamento;
- 3º A excelente resistência aos agentes químicos dos tubos e das conexões fabricados em PPCR permitem o contato direto com a argamassa.

Algumas considerações.

1º – Paredes de 30 cm de espessura ou superior, aplicar massa forte de cura rápida nas mudanças de direção, e a cada 70 ou 80 cm ao longo da tubulação (fig. 1);

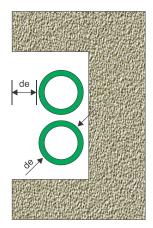


Fig. 1

2º – Quando a parede for de espessura inferior a 30 cm, deve aumentar a largura do canal para permitir uma maior separação entre as linhas de água quente e fria. Este canal deve ser fechado com massa forte (fig. 2).

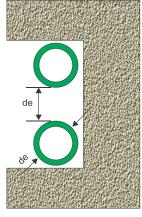


Fig. 2

INSTALAÇÃO APARENTE VERTICAL

Tubulação vertical

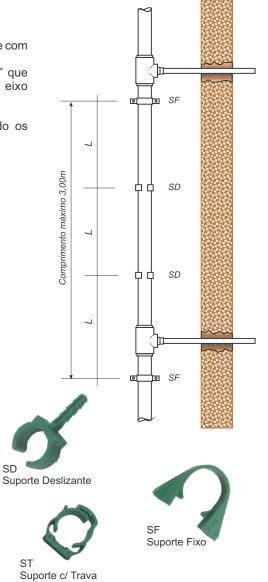
A imobilização dos pontos de derivação se faz com "SF – suporte fixo" (suporte com borracha o mais próximo possível da Curva, Joelho, ou Tê).

Além dos suportes fixos, devem ser colocados "SD – suportes deslizantes" que permitem aos tubos se movimentarem livremente no sentido do seu eixo longitudinal.

As distâncias entre os SD's, estão indicadas na tabela abaixo, colocando os suportes na extenção recomendada poderá ser evitado:

- 1º A colocação de compensadores de variação longitudinal;
- 2º Ainstalação de braços elásticos em cada uma das derivações.

DISTÂNCIA ENTRE SUPORTE E PRESILHA EM CENTÍMETROS PARA DIFERENTE TEMPERATURAS E DIÂMETROS										
Ø do tubo	20	25	32	40	50	63	75	90	110	160
20°C	50	55	70	70	80	90	120	120	140	160
30°C	50	55	65	65	80	90	110	110	130	150
40°C	45	50	60	60	75	85	105	105	120	135
50°C	45	50	60	60	75	85	100	100	120	130
60°C	45	50	55	60	70	80	90	95	110	120
70°C	40	45	50	55	65	75	85	90	110	120
80°C	40	40	50	50	60	70	80	80	100	110



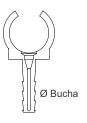
DIÂMETRO E DISTÂNCIA DAS BUCHAS DOS SUPORTES

SUPORTE FIXO						
Suporte	Distância Recomendada					
20	31					
25	37					
32	44					
40	58					
50	67					
63	78					
75	88					
90	116					
110	130					

SUPORTE DESLIZANTE						
Suporte	Ø Bucha*					
20	5					
25	5					
32	7					

^{*}Para auxiliar na escolha do parafuso.



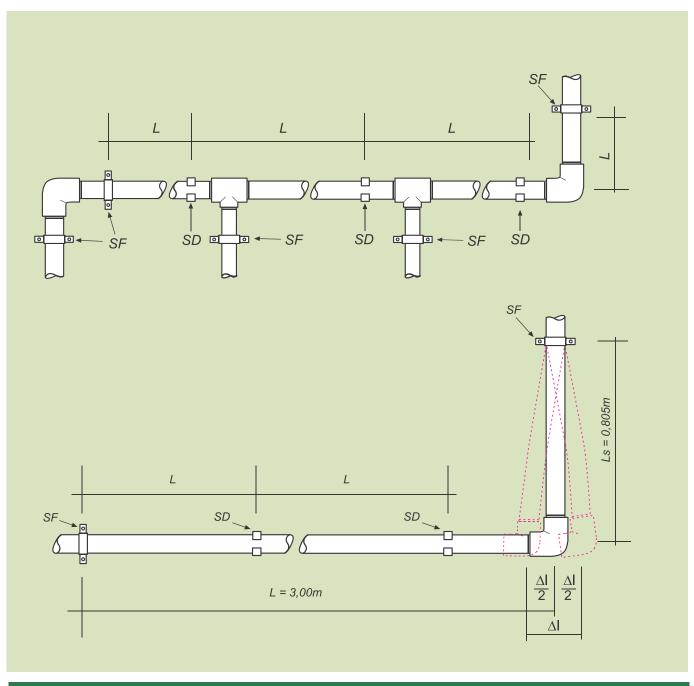


INSTALAÇÃO APARENTE HORIZONTAL

Tubulação horizontal

Quando nas derivações, vertical ou horizontal, não for possível a colocação de "SF – suporte fixo", deve ser prevista a instalação de compensadores de dilatação (Ômega) na tubulação principal e a cada derivação.

No caso das derivações, poderá se instalar braços elásticos ou de flexão que assegurem o movimento controlado das mesmas no lugar dos compensadores.



CRITÉRIOS DE COMPENSAÇÃO DA DILATAÇÃO TÉRMICA

Exemplo de cálculo

TUBO PPR:

Diâmetro do tubo: 63mm Comprimento da tubulação: 8,0m Temperatura de trabalho: 70°C Temperatura ambiente: 20°C

DILATAÇÃO LINEAR

Para realizar uma instalação aparente com o sistema TOPFUSIÓN é necessário levar em consideração que podem ocorrer dilatações e contrações devidas às variações de temperatura.

Este efeito pode ser avaliado pela fórmula: $\Delta L = a \times \Delta T \times L$

ΔL - Dilatação linear (mm)

a - Coeficiente de dilatação linear (PPR = 0,15mm / m°C)

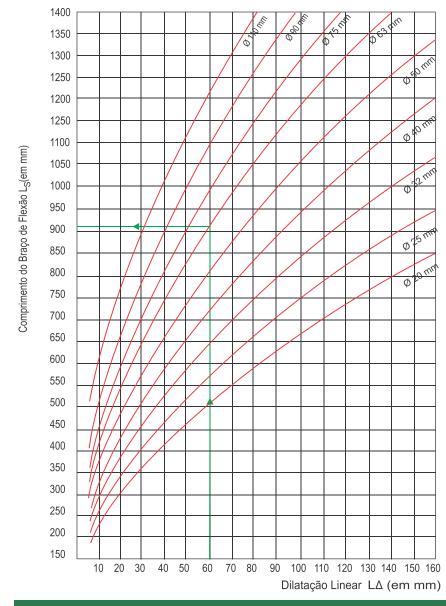
ΔT - Diferença de temperatura ambiente e de operação (°C)

L - Comprimento de trecho de tubulação entre dois pontos fixos (m)

 $\Delta L = a \times \Delta T \times L$

 $\Delta L = 0.15 \text{ mm} / \text{m}^{\circ}\text{C} \times (70-20)^{\circ}\text{C} \times 8$

 $\Delta L = 60 \text{ mm}$



Braço de Flexão

Na maior parte dos casos é possível aproveitar as mudanças de direção no traçado da tubulação para absorver a dilatação linear.
Uma vez obtido o valor de ΔL

pode-se calcular o comprimento do braço de flexão através da fórmula: L_S = C x√d x ΔL

- Ls- Comprimento do braço de flexão (mm)
- C Constante que depende do material (PPR = 15)
- d Diâmetro externo do tubo (mm)
- ΔL Dilatação linear (mm)

$$L_s = C \times \sqrt{d \times \Delta L}$$

$$L_s = 15 \times \sqrt{63 \times 60}$$

$$L_{s} = 922 \text{ mm}$$

INSTALAÇÕES APARENTES

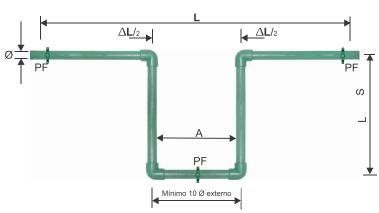
DILATAÇÃO LINEAR

A dilatação linear descrita pode ser obtida de forma direta da tabela abaixo. A tabela torna possível determinar rapidamente a variação do comprimento e da compensação da dilatação.

TUBO DILATAÇÃO LINEAR (em mm)										
Comprimento Da tubulação		Diferença de Temperatura ∆T								
(m)	10	20	30	40	50	60	70	80		
0,1	0,15	0,30	0,45	0,60	0,75	0,09	1,05	1,20		
0,2	0,30	0,60	0,90	1,20	1,50	1,80	2,10	2,40		
0,3	0,45	0,90	1,35	1,80	2,25	2,70	3,15	3,60		
0,4	0,60	1,20	1,80	2,40	3,00	3,60	4,20	4,80		
0,5	0,75	1,50	2,25	3,00	3,75	4,50	5,25	6,00		
0,6	0,90	1,80	2,70	3,60	4,50	5,40	6,30	7,20		
0,7	1,05	2,10	3,15	4,20	5,25	6,30	7,35	8,40		
0,8	1,20	2,40	3,60	4,80	6,00	7,20	8,40	9,60		
0,9	1,35	2,70	4,05	5,40	6,75	8,10	9,45	10,80		
1,0	1,50	3,00	4,50	6,00	7,50	9,00	10,50	12,00		
2,0	3,00	6,00	9,00	12,00	15,00	18,00	21,00	24,00		
3,0	4,50	9,00	13,50	18,00	22,50	27,00	31,50	36,00		
4,0	6,00	12,00	18,00	24,00	30,00	36,00	42,00	48,00		
5,0	7,50	15,00	22,50	30,00	37,50	45,00	52,50	60,00		
6,0	9,00	18,00	27,00	36,00	45,00	54,00	63,00	72,00		
7,0	10,50	21,00	31,50	42,00	52,50	63,00	73,50	84,00		
8,0	12,00	24,00	36,00	48,00	60,00	72,00	84,00	96,00		
9,0	13,50	27,00	40,50	54,00	67,50	81,00	94,50	108,00		
10,0	15,00	30,00	45,00	60,00	75,00	90,00	105,00	120,00		

Compensador de Dilatação (Omega)

Se não for possível uma compensação linear variando a direção, será necessário instalar um compensador D_S de dilatação. Além do comprimento do braço de flexão L, ao colocar um compensador de dilatação, é preciso prever sua largura A, através da fórmula $A = (2 \times \Delta L) + A$, que deve ter pelo menos 10 vezes o diâmetro externo da tubulação:



A - Largura do compensador de dilatação (mm)

L - Comprimento da dilatação linear (mm)

D_S - Distância de segurança (150)

A = $(2 \times \Delta L) + D_S$

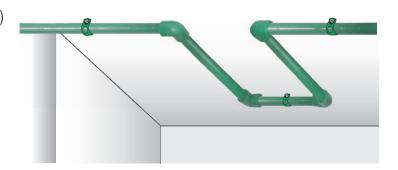
 $A = (2 \times 60) + 150$

A = 270 mm, e

 $A > 10 \times \emptyset$

270 mm < 10 x 63 mm Portanto, adota-se:

A = 630 mm



PERDA DE CARGA

A circulação de um fluído por uma tubulação sofre perda de pressão, em função da perda de energia provocada entre outros fatores pelo atrito contra as paredes e por possíveis estrangulamentos, nas mudançãs de direção.

Vários fatores são responsáveis por esta perda de energia, entre eles:

- * Comprimento das tubulações;
- * Rugosidade da superfície interna da mesma;
- * Bitola da rede:
- * Viscosidade do fluído:
- * Densidade do fluído:
- * Tipo de fluxo (laminar ou turbulento);
- * Quantidade e intensidade das mudanças de direção.

Temos dos tipos de perda de carga: A perda de carga distribuída e as perdas de carga das singularidades (perda de carga das conexões).

As perdas de carga distribuídas dependem da rugosidade interna da tubulação, do comprimento da mesma, das propriedades físicas do fluído e da sua velocidade.

Para as perdas de carga distribuídas, pode ser utilizado o DIAGRAMA DE PERDA DE CARGA.

A perda de carga calcula-se multiplicando o coeficiente de resistência vezes o comprimento em metros lineares.

Exemplo: tubo PN 20 de diâmetro 25, com vazão de 0,1 l/s e velocidade entre <0,4 <0,5 m/s.

Perda de carga = 23mm/m (0.23 mca/m).

As perdas de carga pelas singularidades, ou seja, as perdas de cargas equivalentes em metros de comprimento, correspondente a cada conexão, dependendo se suas característica e forma de utilização.

Perda de carga das singularidades: Deve-se calcular o comprimento equivalente, para cada singularidade diferente e multiplicar-se pela quantidade das mesmas.

O quadro mostra o COEFICIENTE DE RESISTÊNCIA DE PERDA CARGA PRA CONEXÕES TOPFUSIÓN.

Este quadro nos fornece o valor R (coeficiente de resistência), pág. 22.

Para calcular o comprimento equivalente, temos a fórmula:

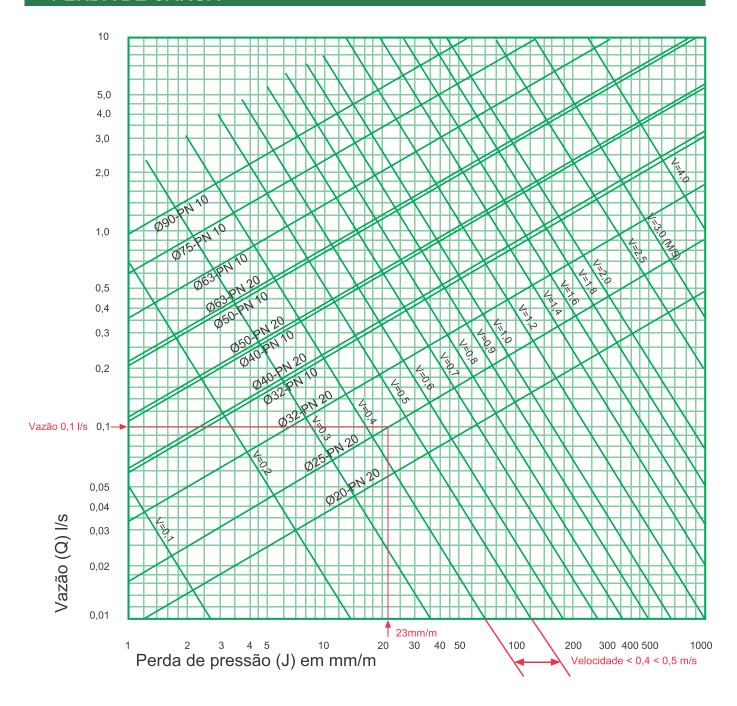
Ceq = $\Sigma R (V^2/2g)$

Onde: ΣR = a somatória de todos os coeficentes de resistência;

V = velocidade média do fluido transportado em m/seg:

g = aceleração da gravidade (9,81 m/s²).

PERDA DE CARGA



A perda da carga total de uma tubulação calcula-se multiplicando o coeficiente da resistência x metros lineáres.

Nota: os metros lineáres totais da tubulação correspondem a soma do tubo utilizado mais as conexões da instalação.

Exemplo: Tubo de 25mm x 3,5mm PN 20;

Vazão: 0,1 l/s;

Perda de carga: 23mm/m; Velocidade < 0,4 < 0,5 m/s.

PERDA DE CARGA

Determinação das perdas de carga

As perdas de carga totais de uma tubulação são o resultado da somatória de: $\Delta \, pf = \Delta \, pt + \Delta \, pc + \Delta \, pv + \Delta \, pu$

Sendo:

 \triangle pf = perda final;

 $\overline{\Delta}$ pt = perda de carga nas tubulações;

 Δ pc = perda de carga nas conexões;

∆ pv = perda de carga nas válvulas;

 Δ pu = perda de carga nas uniões.

Perda de carga nas tubulações

$$\Delta pt = f. \frac{L}{di} \cdot \frac{r}{2} \cdot V^2$$

Sendo:

f: Coeficiente de fricção do tubo (0,02);

L : comprimento da tubulação;

di: diâmetro interno do tubo;

r : densidade média;

V: velocidade do fluxo.

TABELA DE DIMENSIONAMENTO

A tabela abaixo mostra a vazão de água e a pressão mínima necessária para o funcionamento correto de cada peça.

TABELA DE DIMENSIONAMENTO

DECA	VAZÃO LITROS	PRESSÃO MÍNIMA			
PEÇA	SEGUNDOS	kgf/cm²	m.c.a.		
Aquecedor de água	0,30	0,4	4		
Banheira	1,00	0,1	1		
Bidê	0,12	0,1	1		
Aquecedor de água	0,30	0,4	4		
Vaso sanitário	0,15	0,1	1		
Lavatório	0,10	0,1	1		
Tanque	0,12	0,1	1		
Máquina de lavar roupas	0,25	0,2	2		
Máquina de lavar louças	0,15	0,1	1		
Pia da cozinha	0,12	0,1	1		

COEFICIENTE DE RESISTÊNCIA DE CARGA

CONEXÕES TOPFUSIÓN

CONEXÕES MODELO	SIMBOLO GRÁFICO	COEFICIENTE DE RESISTÊNCIA
Luva		0,25
Bucha de Redução]	0,55
Joelho 90°	رد	1,30
Joelho 45°	10	0,50
	→ ↑ ←	1,30
	→ →	0,80
Tê	<u></u>	1,80
	→ ↑ ←	2,20

CONEXÕES MODELO	SIMBOLO GRÁFICO	COEFICIENTE DE RESISTÊNCIA
Luva Mista com Inserto Metálico	→	0,50
Adaptador com Inserto Metálico	→	0,70
Joelho 90° Femea com Inserto Metálico		1,40
Curva 90° Curta		0,60
Joelho 90°Macho com Inserto Metálico		1,60
Tê com Inserto Metálico	1 L	1,60
Tê Macho com Inserto Metálico	<u></u>	1,80

REVESTIMENTO PARA PROTEÇÃO DAS INSTALAÇÕES

Proteção contra condenação em sistemas de refrigeração.

As tubulações realizadas com tubos e conexões TOPFUSIÓN, podem ser utilizados para a condução de fluídos à baixas temperaturas, como é o caso dos sistemas de refrigeração.

Tendo-se em conta que a diferença de temperaturas, entre a atmosférica, no meio onde a tubulação se encontra e a exterior do tubo, poderá se produzir o fenômeno da condensação com o gotejamento indesejado de água.

Para sanar este problema, será necessário isolar a tubulação com algum material térmico, tal como fita de borracha microporosa revestida de alumínio, tubo de polietileno expandido, etc.

A espessura desta proteção, varia conforme o diâmetro e a espessura da parede do tubo.

UTILIZAÇÃO EM CHILLER

Inúmeros processos precisam ser resfriados por meio de um fluxo contínuo de água. O chiller, que incorpora em um gabinete fechado todos os componentes necessários para o fornecimento contínuo de água gelada com controle preciso de temperatura, é a resposta para esta necessiadade.

Para esse sistema, a linha de HIDRO da TOPFUSIÓN é a melhor opção do mercado nesse tipo de instalação.



PROTEÇÃO CONTRA RADIAÇÃO SOLAR

O polipropileno, como todos os materiais plásticos, degrada-se com a exposição aos raios solares (em especial com radiação ultravioleta). Esta degradação é lenta e se produz de fora para dentro. A primeira manifestação dela nota-se na descoloração das tubulações.

A matéria prima com a que produzimos os tubos e conexões, possuem na sua composição um aditivo para minimizar este efeito (chamados absorvedores de UV), mesmo assim, como a quantia empregada é pequena para que não afete as demais qualidades do produto, a durabilidade das tubulações diminui próximo de 10% comparado com a tubulações protegidas dos raios solares.

Para resolver este problema, a TOPFUSIÓN disponibiliza uma fita protetora que deverá ser usada em situações onde a instalação ficará exposta a luz solar. Esta fita deverá ser enrolada sobre os tubos e conexões, ficando estes totalmente cobertos.



RENDIMENTO DO ROLO DE 50 M DE FITA DE PROTEÇÃO EM FUNÇÃO DO DIÂMETRO DA TUBULAÇÃO A SER PROTEGIDA										
BITOLA TUBO (mm)	BITOLA TUBO (mm) 20 25 32 40 50 63 75 90 110 160					160				
N° DE TUBO PROTEGIDO (pç)	13	10	8,5	6,5	5	4,3	3,5	3	2,5	1

INSTALAÇÃO ENTRE PLACA DE AQUECIMENTO SOLAR E BOILER

Devido aos novos sistemas de aquecimento solar, com alta eficiência, a Topfusion não recomenda mais utilizar tubos de PPR entre as Placas de Aquecimento e o Boiler.

RESISTÊNCIA DA TUBULAÇÃO EM SERVIÇO

O comportamento do SISTEMA TOPFUSIÓN em serviço, é função de três parâmetros:

- · Pressão interna do fluído;
- Temperatura do fluído circulante;
- Tempo de operação.

A vinculação entre esses fatores se verifica em um diagrama logarítmico onde se mostram as tensões tangenciais que suporta o material, independente do diâmetro e da espessura do tubo.

Este diagrama é chamado de curva de regressão do Polipropileno Copolímero Rondom.

Os tubos e conexões TOPFUSIÓN são fabricados de acordo com a Norma Nacional (ABNT 15813) e as Internacionais (DIN 8077, 8078 e 16962 – IRAM 13470, 13471 e 13472 – UNIT 799/90). São realizados ensaios de pressão, com intervalo de temperaturas de 20, 30, 40, 50, 60, 70, 80, 90, 95 e 110 °C, para determinar o valor minimo de resistência dos tubos de acordo com as normas acima.

A fórmula utilizada para a realização dos ensaios, é:

 $\sigma = P e (D ext - e min) / 2. e min$

Sendo:

σ = Tensão de ensaio, segundo a Norma DIN 8078;

Para 1 hora de duração, a temperatura será de 20 °C e σ = 16 MPa;

Para 1000 horas de duração, a temperatura será de 95 °C e σ = 3,5 MPa;

P e = Pressão hidrostática de ensaio em megapascais;

D ext = Diâmetro externo médio do tubo em mm;

e min = Espessura mínima da parede do tubo em mm.

Da fórmula anterior => Pe = 2 . e min . σ/D ext – e min

Sendo:

Para 20 °C = > Pe = $2 \times 2.8 \times 16 / 20 - 2.8 = 5.21$ MPa (1 hora); Para 95 °C = > Pe = $2 \times 2.8 \times 3.5 / 20 - 2.8 = 1.14$ MPa (1.000 horas).

Cálculo de espessura de parede para tubo ** 20 mm.

e min = Pe . D ext / $(2\sigma + Pe)$

e min = $5,21 \times 20 / (2 \times 16 + 5,21) = 2,8 \text{ mm}$

e min = $1,14 \times 20 / (2 \times 3,5 + 1,14) = 2,8 \text{ mm}$

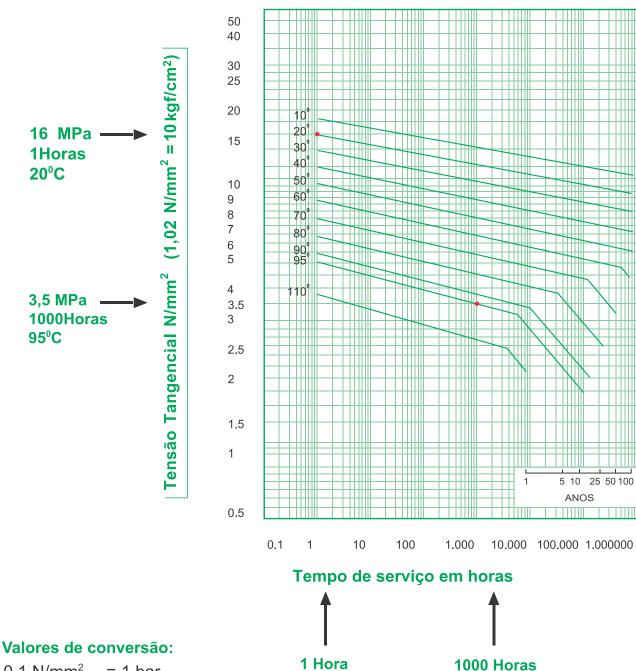
RESISTÊNCIA DA TUBULAÇÃO EM SERVIÇO

Levando os dados ao gráfico (curva de regressão) nos eixos das ordenadas (tempo de serviço) em 1 hora, e interceptarmos com a curva de 20 °C, será obtido o valor do ó no eixo das abcissas (16 MPa).

Repetindo isso para o valor de 1000 horas e 95 °C, será obtido o valor no eixo das abcissas (3,5 MPa).

Assim poderão ser obtidas tensões máximas que suportam uma instalação e anos de serviço com as temperaturas requeridas.

Curva de regressão do PPCR



0,1 N/mm² = 1 bar 1,02 bar $= 1 \text{ kgf/cm}^2$ = 1 MPa 10 kgf/cm²

20 °C

16 MPa

95 °C

3,5 MPa

TABELA DE PRESSÕES E TEMPERATURAS

TABELA DE PRESSÕES E TEMPERATURAS ATRAVÉS DO TEMPO, SEGUNDO NORMA

Série do tubo = S $S = \frac{SDR - 1}{2}$ Standard Dimension Ratio = SDR SDR = $\frac{\text{Diâmetro Nominal}}{\text{espessura nominal}}$ = 2S+1

		0(: T (0)							
		Série do Tubo (S)							
		5	3,2	2,5					
Tomporatura	Anos de	Stan	dard Dimension Ratio (SDR)					
Temperatura C°	serviço	11	7,4	6					
	Serviço		Pressão Nominal (PN						
		12	20	25					
			a em kgf/cm² Coeficiente						
	1	17,6	27,8	35,0					
	5	16,6	26,4	33,2					
	10	16,1	25,5	32,1					
10	25	15,6	24,7	31,1					
	50	15,2	24,0	30,3					
	100	14,8	23,4	29,5					
	1	15,0	23,8	30,0					
	5	14,1	22,3	28,1					
20	10	13,1	21,7	27,3					
20	25	13,3	21,1	26,5					
	50	12,9	20,4	25,7					
	100	12,5	19,8	24,9					
	1	12,8	20,2	25,5					
	5	12,0	19,0	23,9					
	10	11,6	18,3	23,1					
30	25	11,2	17,7	22,3					
	50	10,9	17,3	21,8					
	100	10,6	16,9	21,2					
	1		17,1	21,5					
	5		16,0	20,2					
40	10		15,6	19,6					
40	25		15,0	18,8					
	50		14,5	18,3					
	100		14,1	17,8					
	1		14,5	18,3					
	5		13,5	17,0					
50	10		13,1	16,5					
	25		12,6	15,9					
	50		12,2	15,4					
	100		11,8	14,9					
	1		12,2	15,4					
60	5		11,4	14,3					
00	10		11,0	13,8					
	25 50		10,5	13,3					
	1		10,1	12,7					
	5		10,3	13,0					
70	10		9,5 9,3	11,9 11,7					
	25		8,0	10,1					
	50		6,7	8,5					
	1		8,6	10,9					
0.0	5		7,6	9,6					
80	10		6,3	8,0					
	25		5,1	6,4					
	1		J, I	7,7					
95	5			5,0					
30	10			4,2					
				- 7, ≤					

CORROSÃO

CONCEITOS DE CORROSÃO

De acordo com a ABRACO (Associação Brasileira de Corrosão) temos as seguintes definições:

A corrosão consiste na deteriorização dos metais pela ação química ou eletroquímica do meio, podendo estar ou não associado aos esforços mecânicos.

Ao considerar o emprego de materiais na construção de equipamentos ou instalações é necessário que estes resistam à ação do meio corrosivo, além de apresentar propriedades mecânicas suficientes e características de fabricação adequada.

CORROSÃO QUÍMICA

É o processo que se realiza na ausência de água, em geral nas temperaturas elevadas (temperatura acima do ponto de orvalho da água), devido a interação direta entre o metal e o meio corrosivo.

CORROSÃO GALVÂNICA

Os metais bons condutores de eletricidade propiciam a circulação pela instalação de correntes parasitas ou galvânicas.

A presença deste tipo de corrente gera fenômeno da corrosão galvânica a qual ataca as partes metálicas da instalação.

Os tubos e conexões da TOPFUSIÓN de Polipropileno Copolímero Random (PPCR), como a maioria dos termoplásticos, são maus condutores elétricos, portanto, os problemas citados acima não existem.

TESTE DE PRESSÃO HIDRÁULICA

O teste de pressão hidráulica ou de estanqueidade de uma instalação, deve ser realizado sempre, no fim da instalação e antes de cobrir as tubulações.

As regras técnicas para instalação de água potável (DIN 1988) assim o exigem.

O teste deve ser realizado a 1,5 vezes a pressão de serviço. De acorda com a NBR 5626/98 a pressão máxima de uma rede predial será de 4 kgf/cm².

Quando se está realizando o teste de pressão hidráulica, as propriedades do material das tubulações provocam uma dilatação que influencia o resultado. Devido ao coeficiente de dilatação térmica das tubulações, podem surgir outros fatores que também interfiram no resultado; a diferença entre as temperaturas dos tubos e do fluído com que se realiza o teste. Uma diferença de 10 °C pode produzir uma variação de pressão de 0,5 a 1 bar.

Por esta razão, deve manter-se, o mais constante possível a temperatura do fluído de teste.

Como realizar o teste:

Conectar o equipamento de teste (bomba com o manômetro correspondente com precisão de 0,1 bar), no ponto mais baixo da instalação.

Fechar todos os pontos de saídas (registros, derivações, etc.), deixando aberto o ponto mais alto da instalação, geralmente a saída do chuveiro.

Encher a instalação de água, bombeando até que a mesma saia pelo ponto deixado aberto no ponto mais alto.

Verificar sempre o nível do depósito da bomba e completa-lo se necessário.

Fechar o ponto alto deixado aberto.

Proceder à fase de pressurização. Quando o manômetro registre a pressão de teste, próximo dos 3 kgf/cm², afrouxar a reapertar os pontos de saída para liberar o ar que possa ter ficado preso nas tubulações.

Uma vez eliminado o ar deve se manter a pressão de teste, fechando o registro junto ao manômetro e observar em especial todas as termofusões realizadas.







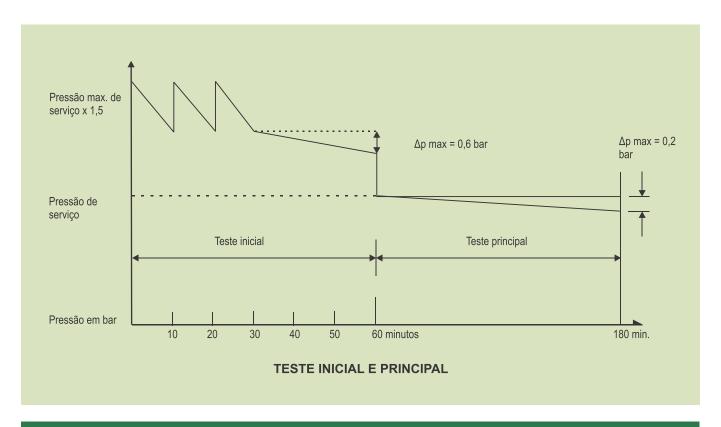
Obs.: Manômetro e registro (da ponta) não acompanham o equipamento.

FASES DO TESTE

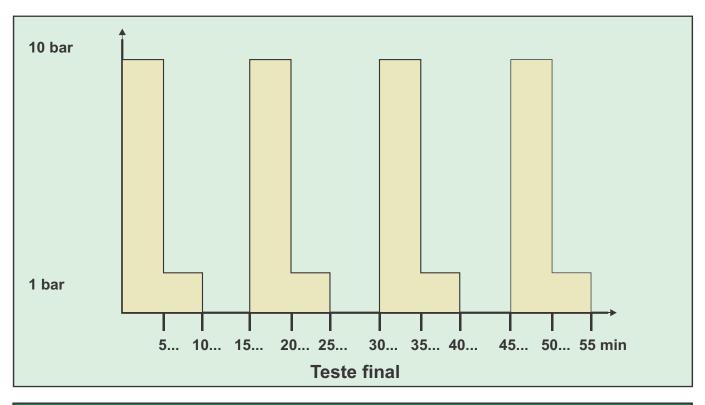
O teste de pressão hidráulica deve ser realizado em três etapas.

- Teste inicial: Nesta fase se aplicará uma pressão equivalente a 1,5 vezes a máxima pressão de serviço. Esta pressão deverá se manter duas vezes no período de trinta minutos e com um intervalo de 10 minutos. Transcorridos estes trinta minutos de teste, a pressão não deve diminuir mais de 0,6 bares e as tubulações não devem apresentar vazamentos nem trincas.
- Teste principal: Imediatamente após o teste inicial deve ser feito o teste principal, com duração de duas horas; neste período a pressão obtida no teste inicial, não deve diminuir mais de 0,2 bar.
- Teste final: Nesta fase final de teste, deverá se manter uma pressão de 10 e 1 bar em períodos alternados de cinco em cinco minutos e períodos iguais de tempo com as tubulações totalmente despressurizadas. A duração desta fase é de uma hora. Em parte nenhuma a instalação poderá apresentar vazamentos nem trincas.

Finalizando o teste, deverá se elaborar um documento ou protocolo, onde estarão registrados todos os dados e informações necessárias, assim como os resultados das distintas fases do teste. Deverá constar as assinaturas dos responsáveis pelo mesmo, lugar e data.



TESTE FINAL



PROTOCOLO DE TESTE DE PRESSÃO HIDRÁULICA					
Obra: Enderd Cidade: Estade Responsável pela obra: Responsável pelo teste:	D:				
Hora inicial do teste: H	ora final do teste:				
Teste inicial:					
Máxima pressão de serviço x 1,5 = Queda de pressão após 30 minutos: Resultado do teste inicial:	bar (máximo 0,6 bar)				
Teste principal:					
Pressão de serviço (resultado do teste inicia Queda de pressão após duas horas:Resultado do teste principal:	bar (máximo 0,2 bar)				
Teste final:					
Pressão a aplicação alternada, durante uma hora de pressão de 10 bar, 1 bar e Rede despressurizada a intervalos de cinco minutos, foi detectado algum vazamento ou trinca. Em caso negativo o teste será aprovado.					
Lugar:					
Assinatura do responsável pelo teste	Assinatura do responsável pela obra.				

TABELA DE RESISTÊNCIA QUÍMICA E COMMODITIES

Esta tabela tem a finalidade de orientar os usuários na utilização do SISTEMA TOPFUSIÓN quando em contato com diversos reagentes químicos.

PRODUTO	TEMPERATURAS		RATURAS			TEMPERATURAS	
	CONC. (%)	+ 20 °C	+ 60 °C	PRODUTO	CONC. (%)	+ 20 °C	+ 60 °C
Acetato de amilo	100	-		Bromo líquido	100	-	
Acetato de amônio	todas	+	+	Butino diol	100	+	
Acetato de Butilo	100	-		Carbonato de amônio	todas	+	+
Acetato de etilo	100	-		Carbonato de cálcio	frio sat.	+	+
Acetato de metila	100	-		Carbonato de potássio	frio sat.	+	+
Acetato de sódio	frio sat.	+	+	Carbonato de sódio	10	+	+
Acetato de prata	100	+	+	Carbonato de sódio	frio sat.	+	+
Acetona	100	+		Cera		+	
Ácido acético	10	+	+	Ciclohexano	100	-	
Ácido benzóico	100	+		Ciclohexanol	100	+	
Ácido benzóico	frio sat.	+	+	Ciclohexanona	100	-	
Ácido bórico	100	+		Clorato de potássio	frio sat.	+	
Ácido bórico	frio sat.	+	+	Clorato de sódio	frio sat.	+	
Ácido cítrico	frio sat.	+	+	Cloreto de amônio	todas	+	+
Ácido clorídrico	36	+	-	Cloreto de cálcio	frio sat.	+	+
Ácido clorídrico, gás	todas 100	+	-	Cloreto de etileno Cloreto de etilo	100 100	-	
Ácido cloroacético Ácido clorossulfônico	100	-		Cloreto de etilo Cloreto de metileno	100	-	
	100	-		Cloreto de metileno Cloreto de potássio	frio sat.	+	+
Ácido de bateria Ácido esteárico	100	+	+	Cloreto de potassio Cloreto de sódio (sal comum)	frio sat.	+	+
Ácido estearico Ácido ftálico	50	+		Cloreto de sodio (sai comum) Cloreto estanoso	frio sat.	+	+
Acido fluorídrico	40	+		Clorito de sódio	5	+	
Ácido fórmico	98	+	-	Cloro líquido	100	-	
Ácido fosfórico	10			Cloro, gás, seco	100	_	
Ácido fosfórico	85	+	+	Cloro, gás, úmido	10	_	
Ácido láctico	10	+	+	Clorobenzeno	100	_	
Ácido láctico	90		+	Cloroformio	100	_	
Ácido muriático	50	+		Cresol	100	+	
Ácido nítrico	10	+		Deca-hidro naftaleno	100	_	
Ácido nítrico	25			Dentifrico	100	+	
Ácido oleico	100	+		Detergente	comercial	+	
Ácido oxalico	frio sat.	+		Dextrina	frio sat.	+	
Ácido propiônico	a. 50	+		Dibutilftalato	ino out.	+	
Ácido succinico	frio sat.	+		Dicromato de potássio	frio sat.	+	
Ácido sulfúrico	10	+	+	Diesel		-	_
Ácido sulfúrico	50	+		Diisononil ftalato		+	
Ácido sulfúrico	85	-		Dimetilformamida	100	+	
Ácido tartárico	frio sat.	+	+	Dioctil adapto		+	
Ácido úrico	100	+	+	Dioctil ftalato		+	
Acrilonitrila	100	+		Dióxido de enxofre	todas	+	
Água	100	+	+	Dispersão de acronal		+	
Água clorada	frio sat.	-		Dissulfeto de carbono	100	-	
Água de bromo	frio sat.	-		Diisopropil éter	100	-	
Aguarrás	100	-	-	Enxofre	100	+	
Água oxigenada	3	+		Éter de petróleo		-	
Água oxigenada	30	-		Éter etílico	100	-	
Álcool alítico	96	+		Etilbenzeno	100	-	
Álcool amílico	100	+		Fenol	100	+	
Álcool benzílico	100	+		Formaldeído	40	+	
Álcool etílico	100	+		Fosfato de amônio	todas	+	+
Álcool gorduroso sulfonado		+		Fosfato de sódio	frio sat.	+	+
Álcool isopropílico	100	+		Fructosa	frio sat.	+	+
Álcool metílico	100	+		Gasolina (1)		-	
Álcool n-butílico (n-butanol)	100	+		Gasolina comum		-	
Alume (todos os tipos)	todas	+	+	Gasolina pura		-	
Amoníaco	10	+	+	Gasolina super	400		
Amoníaco	30	+		Glicerina	100	+	
Andrido acético	100	+		Glicol	100	+	
Anilina	100	+		Glicose	frio sat.	+	+
Anisol	100	-		Heptano	100	-	
Anticongelante		+		Hexano	100	-	
Asfalto (1)		+		Hidróxido de alumínio Hidróxido de amônio	frio sat.	+	+
Aspirina	100	+			frio sat. 50		
Benzaldeido	100	+		Hidróxido de potássio Hidróxido de sódio	50	+	+
Benzeno	100	-		Hidróxido de sódio (soda caustica)	100	+	+
Bissulfito de sódio	frio sat.	+		Hipoclorito de cálcio	todas	+	
Bórax	frio sat	+	+	riipodionto de Calcio	เบนสร	T	

TABELA DE RESISTÊNCIA QUÍMICA E COMMODITIES

Esta tabela tem a finalidade de orientar os usuários na utilização do SISTEMA TOPFUSIÓN quando em contato com diversos reagentes químicos.

SISTEMA TOPFUSION quando em co				
PRODUTO	CONC. (%)	TEMPER + 20°C	ATURAS + 60°C	
Hipoclorito de sódio	20	+	-	
Hipoclorito de sódio	30	-	-	
Isooctano	100	-		
lodeto de potássio	frio sat.	+	+	
Lanolina (gordura de lã)		+		
Lysol		+		
Mentol	100	+		
Mercúrio	100	+		
Metil etil acetona	100	-		
Mistura ácida sulfocrônica		-		
Morfolina	100	+		
Nitrato de alumínio	sat.	+	+	
Nitrato de amônio	todas	+	+	
Nitrato de cálcio	frio sat.	+	+	
Nitrato de prata	sat.	+	+	
Nitrato de potássio	frio sat.	+	+	
Nitrato de sódio	frio sat.	+	+	
Nitrito de sódio	frio sat.	+		
Nitrobenzeno	100	+		
Óleo de linhaça		+		
Óleo de máquina		+		
Óleo de osso		+		
Óleo de parafina		+		
Óleo de silicone		+		
Oleum	todas	-		
Parafina		+		
Pentóxido de fósforo	100	+		
Perborato de sódio	frio sat.	+	+	
Percloroetileno (ver tetracloroetileno)		_		
Perfume		+		
Permanganato de potássio	frio sat.	+		
Persulfato de potássio	frio sat.	+		
Piridina	100	-		
Propilenoglicol	100	+		
Resina		-		
Revelador fotográfico		+		
Sabão		+		
Sabão suave		+		
Sais de alumínio	todas	+	+	
Sais de bário	todas	+	+	
Sais de cobre	frio sat.	+		
Sais de cromo (dibásico, tribásico)	frio sat.	+	+	
Sais de ferro	frio sat.	+	+	
Sais de magnésio	frio sat.	+	+	
Sais de mercúrio	frio sat.	+	+	
Sais de níquel	frio sat.	+	+	
Sais de zinco	frio sat.	+	+	
Sal de prata	frio sat.	+	+	
Sal fixador (fotos)	todas	+	+	
Shampoo (1)		+		
Solução de sabão		+		
Solução descolorante (12,5% Cloro)				
Sulfato de alumínio	sat.	+	+	
Sulfato de amônio	todas	+	+	
Sulfato de cobre	sat.	+	+	
Sulfato de magnésio	sat.	+	+	
Sulfato de potássio	frio sat.	+	+	
Sulfato de sódio	frio sat.	+	+	
Sulfato de zinco	sat.	+	+	
Sulfato ferroso	sat.	+	+	
Sulfito de sódio	frio sat.	+	-	
Sulfuro de sódio	frio sat.	+	+	
Tetracloreto de carbono	100	-		
Tetracloroeteno	100	-		
Tetracloroetileno (percloroetileno)	100	-		
Tetrahidrofurano	100	-		
Tetrahidronaflalina	100	-		

PRODUTO	CONC. (%)	TEMPERATURAS		
FNODOTO	CONC. (76)	+ 20°C	+ 60°C	
Tinta		+		
Tintura de iodo		+		
Tiofeno	100	-		
Tiossulfato de sódio	frio sat.	+	+	
Tolueno	100	-		
Tricloreto de fósforo	100	-		
Tricloroetileno	100	-		
Trióxido de cromo	frio sat.	+		
Trióxido de cromo (ácido crômico)	20	+		
Ureia	frio sat.	+	+	
Vapor de bromo	baixa	-		
Vaselina		+		
Xileno	100	-		

LEGENDA:

Temperatura:

+ → Resistente

- → Não resistente

Concentração:

todas → Qualquer concentração frio sat. → Solução fria saturada

sat. → Saturada

baixa → Baixa concentração alta → Alta concentração

comercial --> Concentração normalmente comercializada

O PPCR (tipo 3) constitui uma classe de resina sintetizada a partir do propileno.

Os produtos desta polimerização apresentam baixa reatividade química por ser um termoplástico.

(1) A resistência depende da composição.

Importante: A tabela mostra a resistência química do PPR aos produtos químicos indicados de maneira individual, não temos nenhuma referência com relação a resistência química do PPR ao uso/contato com soluções dos produtos químicos misturados.

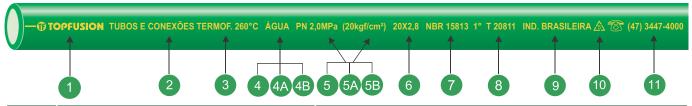
A temperatura de uso informada na tabela, deve ser considerada para o liquido ou gas circulante na tubulação e também à temperatura do ambiente da instalação.

PROPRIEDADE DO PPCR

PROPRIEDADES DO PPCR (Tipo 3)

CARACTERÍSTICAS	MÉTODO DE MEDIÇÃO	UNIDADES	VALORES
Densidade	ISO 1183	g/cm³	0,903
Índice de fluidez:	ISO 1183		
190 °C - 5 Kg	Procedimento 118	g / 10 min	0,50
230 °C - 2-16 Kg	Procedimento 20	g / 10 min	0,35
Temperatura de Fusão	Microscópio de Polarização	°C	150,00
Módulo de elasticidade e flexão 23 °C	ISO 178	MPa	85,00
Resistência a tração no limite elástico	ISO 527	MPa	22,00
a 23 °C, a 100mm/min.	ISO 527	MPa	10,00
Alongamento no limite elástico 23 °C	ISO 527	%	10,00
a 100mm/min.			
Dureza Rockwell	ASTM 785	Escala R	71,00
Resistência ao impacto IZOD a 23 °C cm.	ISO 180 1A	g/m	250,00
Temperatura de Flexão sobre carga (HDT)	ASTM D 648	°C	85,00
455 KPa			
Ponto de amolecimento Vicat 9,8N	ISO 306	°C	133,00
Condutividade Térmica a 23 °C	DIN 52612	W/mk	0,23
Calor Específico a 23 °C	Calorímetro	Kj / kg K	2,00

SISTEMA TOPFUSIÓN DESCRIÇÃO DO TUBO



ITEM	LEGENDA	DESCRIÇÃO	COR
1	TOPFUSIÓN TUBOS E CONEXÕES Toplatin, una consola for acus vol.	Logomarca	
2	TUBOS E CONEXÕES	Ident. do material	
3	TERMOF. 260 °C	Temperatura para termofusão	
4	ÁGUA CALEFAÇÃO	Líquido a transportar PN 25	Tarja guia vermelha
4A	ÁGUA QUENTE	Líquido a transportar PN 20	Tarja guia dourada
4B	ÁGUA FRIA	Líquido a transportar PN 12	Tarja guia branca
5	PN 2,5MPa (25 kgf/cm ²)	Pressão nominal de trabalho	Tarja guia vermelha
5A	PN 2,0MPa (20 kgf/cm ²)	Pressão nominal de trabalho	Tarja guia dourada
5B	PN 1,25 MPa (12,5 kgf/cm²)	Pressão nominal de trabalho	Tarja guia branca
6	(20 X 2,8)	Diam. ext. e esp. da parede	
7	NBR 15813	Norma nacional (ABNT)	
8	1° T 20811	Rastreabilidade	
9	IND. BRASILEIRA	País de fabricação	
10		Símbolo de reciclado	
11	(47) 3447-4000	Fone de contato	

^{*}Para a tarja PN 12,5, é inserido: "NÃO USAR EM ÁGUA QUENTE", conforme Norma 15813-1:2018.





TUBOS		Código	Diâmetro mm	Espessura mm	PN kgf/cm²	Comp. m
		TU202503	20	3,4	25	3
		TU252503	25	4,2	25	3
1	ÃO	TU322503	32	5,4	25	3
-C. S. C. C.	S	TU402503	40	6,7	25	3
TOP'S	CALEFA	TU502503	50	8,3	25	3
	۳	TU632503	63	10,5	25	3
	S	TU752503	75	12,5	25	3
		TU902503	90	15,0	25	3
		TU1102503	110	18,3	25	3
		TU202003	20	2,8	20	3
		TU252003	25	3,5	20	3
· ·	Щ	TU322003	32	4,4	20	3
1,700	Z	TU402003	40	5,5	20	3
A CONTRACTOR OF THE CONTRACTOR	B	TU502003	50	6,9	20	3
O TOPRISH THE SE	ÁGUA QUENT	TU632003	63	8,6	20	3
	D	TU752003	75	10,3	20	3
	ÁG	TU902003	90	12,3	20	3
		TU1102003	110	15,1	20	3
		TU1602006	160	21,9	20	6
		TU201203	20	2,2	12,5	3
		TU251203	25	2,7	12,5	3
ac	4	TU321203	32	2,9	12,5	3
TOPFUSON TUBE	FR	TU401203	40	3,7	12,5	3
TOPFUS	A	TU501203	50	4,6	12,5	3
W.	GUA	TU631203	63	5,8	12,5	3
	À	TU751203	75	6,8	12,5	3
		TU901203	90	8,2	12,5	3
		TU1101203	110	10,0	12,5	3
		TU1601206	160	14,6	12,5	6
			TOO R. S.	A CONTRACT OF THE PARTY OF THE		Separate Sep

Obs.: As conexões são PN-25, exceto Registro Esfera PPR, Curva 90º Longa, Curva Sobrepasso e União PPR; Os tubos PN-12,5 equivalem a série de tubo S 5; Os tubos PN-20 equivalem a série de tubo S 3,2; Os tubos PN-25 equivalem a série de tubo S 2,5; Os insertos metálicos das conexões são de latão niquelado sendo a rosca padrão BSP.

TUBOS / ROLOS	Código	Diâmetro mm	Espessura mm	PN kgf/cm²	Comp. m	
		ÁGUA QUENTE				
	TU2020100	20	2,8	20	100	
	TU2520100	25	3,5	20	100	
	TU3220100	32	4,4	20	100	
			ÁGUA FRIA	\		
	TU2012100	20	2,2	12,5	100	
	TU2512100	25	2,7	12,5	100	
	TU3212100	32	2,9	12,5	100	

(Andrews)

ADAPTADOR

Código	Diâmetro mm
AD20120	20 x ½
AD25120	25 x ½
AD25340	25 x 3/4
AD32340	32 x 3/4
AD32010	32 x 1
AD40114	40 x 1.1/4
AD50112	50 x 1.½
AD63020	63 x 2
AD75212	75 x 2.½
AD90030	90 x 3
AD11004	110 x 4
AD16006	160 x 6



Código	Diâmetro mm
FD20120	20 x ½
FD25340	25 x ³ ⁄ ₄



ADAPTADOR REG. ESFERA

Diametro mm
20
25
32
40
50
63
75
90
110



Código	Diâmetro mm
ADT20	20
ADT25	25

BASTÃO REPARO



Código	Diâmetro mm
REP08	8

BUCHA DE REDUÇÃO



Código	Diâmetro mm
BU2520	25 x 20
BU3220	32 x 20
BU3225	32 x 25
BU4025	40 x 25
BU4032	40 x 32
BU5025	50 x 25
BU5032	50 x 32
BU5040	50 x 40
BU6325	63 x 25
BU6332	63 x 32
BU6340	63 x 40
BU6350	63 x 50
BU7563	75 x 63
BU9075	90 x 75
BU11063	110 x 63
BU11090	110 x 90
BU160110	160 x 110

CAP



Código	Diâmetro mm
CP200	20
CP250	25
CP320	32
CP400	40
CP500	50
CP630	63
CP750	75
CP900	90
CP1100	110
CP1600	160

CONJ. FLANGE PADRÃO ANSI



Diâmetro mm
50
63
75
90
90
110
110
160
160

Obs.: 150 e 300 lbs. A Flange de 300 lbs deverá ser utilizada somente com tubos PN-25. Esta flange não é união.

CURVA 90° CURTA



Código	Diâmetro mm
CR200	20
CR250	25
CR320	32

CURVA 90° LONGA



Código	Diâmetro mm
CR400	40
CR500	50
CR630	63
CR750	75
CR900	90
CR1100	110

CURVA SOBREPASSO



Código	Diâmetro mm
CS200	20
CS250	25
CS320	32

DERIVAÇÃO DE RAMAL



DR5025	50 x 25
DR5032	50 x 32
DR6325	63 x 25
DR6332	63 x 32
DR7525	75 x 25
DR7532	75 x 32
DR9025	90 x 25
DR9032	90 x 32

Código

Diâmetro mm

Obs.: Para tubulação de 110 e 160mm, deve ser utilizado a Derivação de 90mm.





Código	mm
JO205	20
JO255	25
JO325	32
JO405	40
JO505	50
JO635	63
JO755	75
JO905	90
JO1105	110
JO1605	160

JOELHO 90°



Código	Diâmetro mm
JO200	20
JO250	25
JO320	32
JO400	40
JO500	50
JO630	63
JO750	75
JO900	90
JO1100	110
JO1600	160

JOELHO 90° MACHO



Código	Diâmetro mm
JO20120	20 x ½
JO25340	25 x 3/4

JOELHO MISTO 90°



Código	Diâmetro mm
JM20120	20 x ½
JM25120	25 x ½
JM25340	25 x ³ / ₄
JM32010	32 x 1

JOELHO MACHO 45°



Código	Diâmetro mm
JMC250	25
_	

JOELHO REDUÇÃO 90°

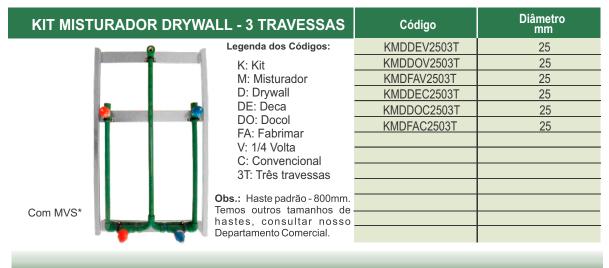


Código	mm
JR25200	25 x 20

Diâmetro mm KIT MISTURADOR C/ BASE CHUVEIRO Código KMDEV250 Legenda dos Códigos: 25 KMDOV250 25 K: Kit KMFAV250 25 M: Misturador KMDEC250 25 DE: Deca KMDOC250 25 DO: Docol KMFAC250 25 FA: Fabrimar V: 1/4 Volta C: Convencional Obs.: Haste padrão - 800mm. Temos outros tamanhos de hastes, consultar nosso Departamento Comercial. Com MVS*

KIT MISTURADOR C/ BASE	CHUVEIRO STANDARD	Código	Diâmetro mm
©	Legenda dos Códigos:	KMDECS200	20
T	K: Kit	KMDOCS200	20
	M: Misturador	KMDECS250	25
	DE: Deca	KMDOCS250	25
	DO: Docol		
	C: Convencional		
	S: Standard		
Com MVS*	Obs.: Haste padrão - 800mm. Temos outros tamanhos de hastes, consultar nosso Departamento Comercial.		

KIT MISTURADOR DRYWALL - 2 TRAVESSAS	Código	Diâmetro mm
Legenda dos Códigos:	KMDDEV2502T	25
K: Kit	KMDDOV2502T	25
M: Misturador	KMDFAV2502T	25
D: Drywall	KMDDEC2502T	25
DE: Deca	KMDDOC2502T	25
DO: Docol FA: Fabrimar	KMDFAC2502T	25
V: 1/4 Volta		
C: Convencional		
2T: Duas travessas		
Com MVS* Obs.: Haste padrão - 800mm. Temos outros tamanhos de hastes, consultar nosso Departamento Comercial.		



KIT MISTURADOR MONOCOMANDO TF



Legenda dos Códigos:

K: Kit

MM: Mist. Monocomando TF G: Registro Gaveta

DOC: Docol DEC: Deca

Obs¹: Hastes padrão laterais 850mm (25mm) e haste central 1050mm (20mm) Temos outros tamanhos dehastes, consultar nosso Departmaneto Comercial.

Obs.: Temos um modelo de espelho retangular, consultar a linha de Ferramentas. Os acabamentos Docol e Deca, refere-se ao Registro de Gaveta.

Kit KMN

 KMMGDOC250
 25 x 20 x 25

 KMMGDEC250
 25 x 20 x 25

Código

Diâmetro mm

LUVA



Código	Diâmetro mm
LU200	20
LU250	25
LU320	32
LU400	40
LU500	50
LU630	63
LU750	75
LU900	90
LU1100	110
LU1600	160

LUVA MISTA



Código	Diâmetro mm
LM20120	20 x ½
LM25120	25 x ½
LM25340	25 x ³ ⁄ ₄
LM32340	32 x ¾
LM32010	32 x 1
LM40114	40 x 1.1/4
LM50112	50 x 1.½
LM63020	63 x 2
LM75212	75 x 2.½
LM90030	90 x 3
LM11004	110 x 4
LM16006	160 x 6

LUVA REDUÇÃO



Código	Diâmetro mm
LR32200	32 x 20
LR32250	32 x 25
LR40250	40 x 25
LR40320	40 x 32
LR50320	50 x 32
LR50400	50 x 40
LR63400	63 x 40
LR63500	63 x 50
LR75500	75 x 50
LR75630	75 x 63
LR90630	90 x 63
LR90750	90 x 75

MISTURADOR C/ INSERTO



Código	Diâmetro mm
MI20120	20 x ½
MI25340	25 x ³ ⁄ ₄

MISTURADOR S/ INSERTO



Código	Diâmetro mm
MI2525	25

MISTURADOR CONJUNTO BASE





Código	Diâmetro mm
MDEV250	25 x 25 x 25
MDOV250	25 x 25 x 25
MFAV250	25 x 25 x 25
MDEC250	25 x 25 x 25
MDOC250	25 x 25 x 25
MFAC250	25 x 25 x 25

Com MVS*

MISTURADOR CONJUNTO BASE STANDARD



genda dos Codigo:
M: Misturador
DE: Deca
DO: Docol
C: Convencional
S: Standard

Código	Diâmetro mm
MDECS200	20 x 20 x 20
MDOCS200	20 x 20 x 20
MDECS250	25 x 20 x 25
MDOCS250	25 x 20 x 25

MISTURADOR MACHO





Código	Diâmetro mm
MIM200	20
MIM250	25

MISTURADOR MONOCOMANDO



Ohs · Temos um modelo			

	Código	Diâmetro mm
	MM200	20
s.		

PRESILHA Código Diâmetro mm PRE50 50 PRE63 63 PRE75 75 PRE90 90



Código	Diâmetro mm
RES200	20
RES250	25
RES320	32
RES400	40
RES500	50
RES630	63
RES750	75
RES900	90
RES1100	110



Código	Diâmetro mm
REM20120	20 x ½
REM25340	25 x ¾
REM32010	32 x 1
REM40114	40 x 1.1⁄4
REM50112	50 x 1.½
REM63020	63 x 2
REM75212	75 x 2.½
REM90030	90 x 3
REM11004	110 x 4



Diâmetro mm
20
25
32
40
50
63
75
90
110



Código	Diâmetro mm
RGDEC250	25
RGDOC250	25

REGISTRO BASE PRESSÃO

 Código
 Diâmetro mm

 RDEV250
 25

 RDOV250
 25

 RFAV250
 25

 RDEC250
 25

 RDOC250
 25

 RFAC250
 25



Com MVS*

		~
DECISTO	DACE DDECC	AO STANDARD
	A DAOL EKEOU	AU STANDARD





Com MVS*

SUPORTE C/TRAVA



Código	Diâmetro mm
ST20	20
ST25	25
ST32	32

SUPORTE DESLIZANTE



Código	Diâmetro mm
SD20	20
SD25	25
SD32	32

SUPORTE FIXO



Código	Diâmetro mm
SF20	20
SF25	25
SF32	32
SF40	40
SF50	50
SF63	63
SF75	75
SF90	90
SF110	110

ΤE



Diâmetro mm
20
25
32
40
50
63
75
90
110
160

TE MACHO



Código	Diâmetro mm
TM20120	20 x ½
TM25340	25 x ¾

TE MISTO



Código	Diâmetro mm
TF20120	20 x ½
TF25120	25 x ½
TF25340	25 x ¾
TF32010	32 x 1

Diâmetro

TE REDUÇÃO



Codigo	mm
TR25200	25 x 20
TR32250	32 x 25
TR40320	40 x 32
TR50250	50 x 25
TR50320	50 x 32
TR50400	50 x 40
TR63250	63 x 25
TR63320	63 x 32
TR63400	63 x 40
TR63500	63 x 50
TR75250	75 x 25
TR75400	75 X 40
TR75500	75 X 50
TR75630	75 X 63
TR90500	90 X 50
TR90630	90 X 63
TR90750	90 X 75
TR110630	110 x 63
TR110900	110 X 90

TE Y



Código	Diâmetro mm
TY250	25

UNIÃO C/ FLANGE PADRÃO TF



Código	Diâmetro mm
UNF200	20
UNF250	25
UNF320	32
UNF400	40

UNIÃO C/ FLANGE PADRÃO ANSI



Código	Diâmetro mm
UNFA500	50
UNFA630	63
UNFA750	75
UNFA900	90
UNFA1100	110
UNFA1600	160

UNIÃO MISTA C/ FLANGE PADRÃO TF - FÊMEA



Código	Diâmetro mm
UMF20120	20 x ½
UMF25340	25 x ¾
UMF32010	32 x 1
UMF40114	40 x 1.1/4

UNIÃO MISTA C/ FLANGE PADRÃO ANSI - FÊMEA



Código	Diâmetro mm
UMFAF50112	50 x 1.½
UMFAF63020	63 x 2
UMFAF75212	75 x 2.½
UMFAF90030	90 x 3
UMFAF11004	110 x 4
UMFAF11606	160 x 6

UNIÃO MISTA C/ FLANGE PADRÃO ANSI - MACHO



Código	Diâmetro mm
UMFAM50112	50 x 1.½
UMFAM63020	63 x 2
UMFAM75212	75 x 2.½
UMFAM90030	90 x 3
UMFAM11004	110 x 4
UMFAM16006	160 x 6

UNIÃO PPR - ÁGUA FRIA



Código	Diâmetro mm
UNAF20PPR	20
UNAF25PPR	25
UNAF32PPR	32

UNIÃO PPR - ÁGUA QUENTE



Código	Diāmetro mm
UNAQ20PPR	20
UNAQ25PPR	25
UNAQ32PPR	32

VÁLVULA BORBOLETA



Código	mm
VB750	75
VB900	90
VB1100	110
VB1600	160

