

MATERIAIS E SOLDAGEM NA CONSTRUÇÃO DE DUTOS

Annelise Zeemann

D.Sc. Engenharia Metalúrgica e de Materiais

Abril 2024

TECMETAL Soluções Tecnológicas em Materiais Estrada dos Bandeirantes, 28.000 Vargem Grande - Rio de Janeiro - RJ - CEP 22785-092 Tel/Fax: 55 21 2428-1080 - www.tecmetal.com.br

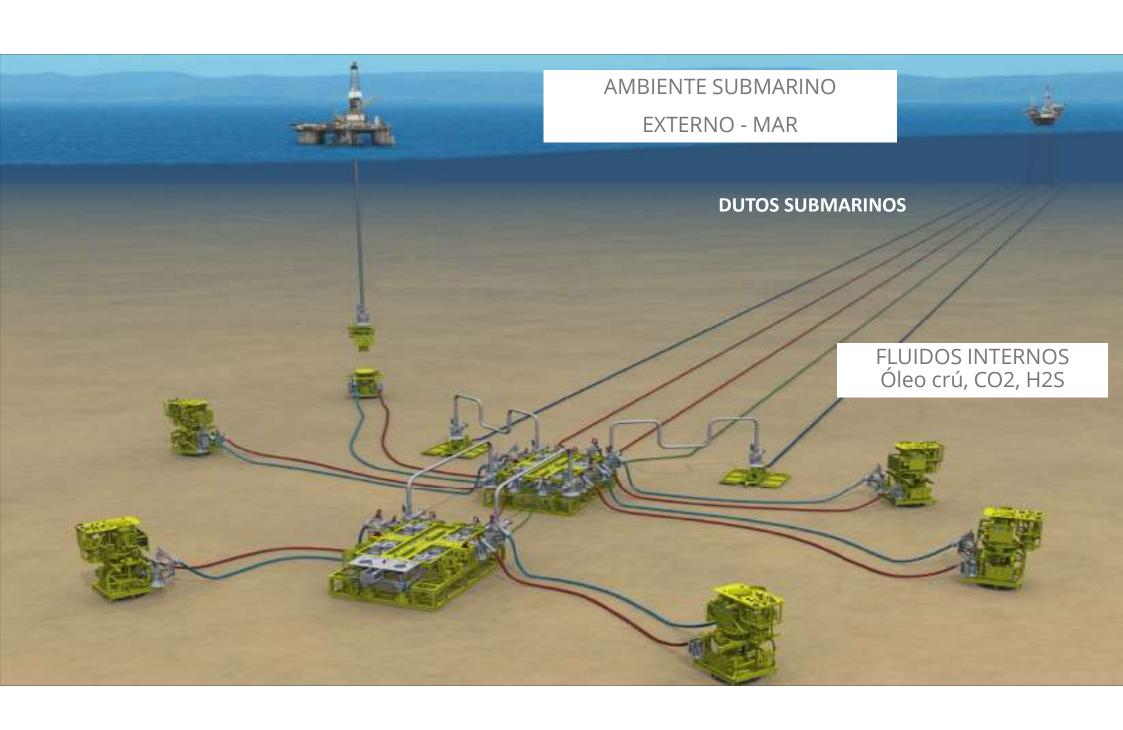


PARTE 1 MATERIAIS EM APLICAÇÕES DE DUTOS 13/04/2024

Filosofia de Seleção de Materiais Materiais em Aplicações de Dutos Requisitos Associados às Condições de Operação Tubos API 5L Tubos API 5LD



https://www.minasjr.com.br/



Filosofia de Seleção de Materiais

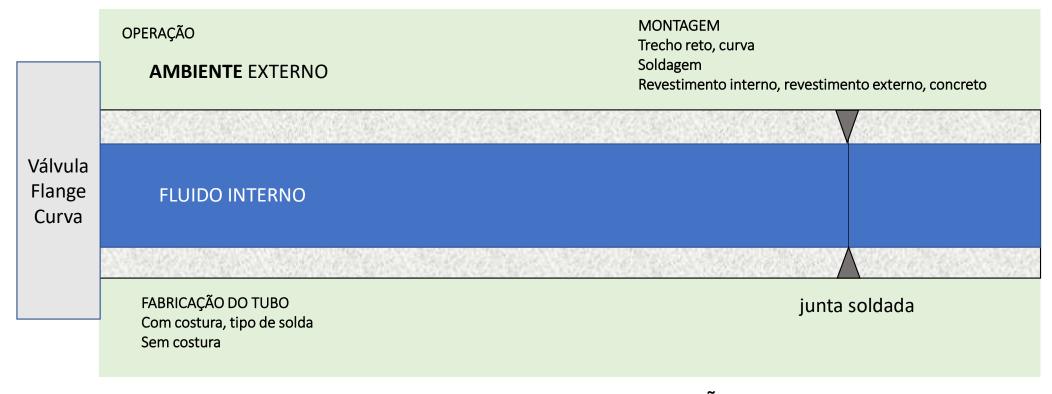
O melhor material a ser selecionado para uma dada aplicação é aquele adequado ao uso, que atende aos requisitos de solicitações impostas, com nível de qualidade satisfatório e cujo custo do ciclo de vida seja o mais baixo.

A filosofia de seleção de materiais é a solução escolhida para identificar, em cada componente de uma linha, ou de um equipamento, ou de um sistema ou de uma unidade, qual o material a ser adotado, com todos os detalhes.



MATERIAIS DE DUTOS

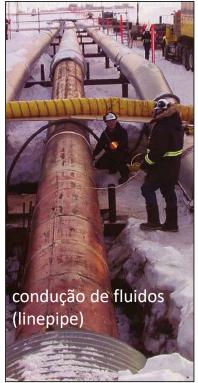
TEMPERATURA?



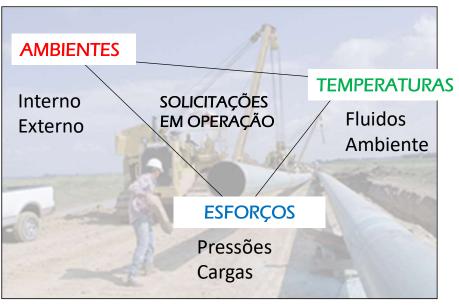
menor custo

PRESSÃO INTERNA
PRESSÃO EXTERNA
VARIAÇÕES DE PRESSÃO (bombeamento)
CARGAS OPERACIONAIS

- ONDE O DUTO VAI OPERAR ?
- QUAIS OS FLUIDOS VAI CONDUZIR?
- SERÃO FLUIDOS AGRESSIVOS AOS MATERIAIS?
- QUAL O AMBIENTE ONDE SERÁ INSTALADO?
- QUAL A TEMPERATURA DO AMBIENTE E DOS FLUIDOS QUE VAI CONDUZIR?
- ESTARÁ APOIADO? TERÁ PARTES SUSPENSAS?
- COMO SERÁ FEITO O BOMBEAMENTO DOS FLUIDOS?
- SERÁ MONITORADO ?
- SERÁ INSPECIONADO ?







MATERIAIS

TUBOS, CHAPAS,







Superfície **Enterrados** Aéreos **Submarinos**

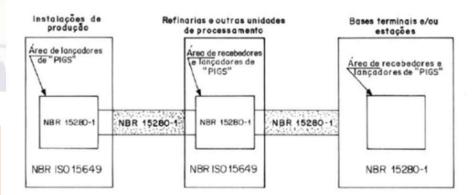
Oleodutos Gasodutos

Minerodutos

Dutos terrestres Parte 1: Projeto

Onshore pipeline Part 1: Design

O que é mencionado em projeto que é importante em relação aos materiais?



Faixa reservada para oleodutos (área de uso exclusivo para passagem de aleodutos definida pela refinaria ou por outras unidades de processamento).



Figura 1 — Diagrama do escopo da ABNT NBR 15280

NÃO APLICÁVEL

operação acima de 120 °C e abaixo de - 30 °C

4.3.3 Alguns materiais, qualificados em conformidade com as normas listadas no Anexo E, podem não ser adequados para utilização em sistemas que operem à temperatura próxima do limite inferior preconizado em 1.9 (c). Deve ser dada atenção para as propriedades mecânicas e metalúrgicas nas baixas temperaturas, para os materiais empregados em instalações sujeitas às condições ambientais ou operacionais de frio.

12.1 Proteção contra corrosão externa

A proteção contra a corrosão externa deve ser assegurada com a aplicação de um revestimento anticorrosivo, suplementado por um sistema de proteção catódica.

12.4 Controle da corrosão interna

12.4.1 O duto deve possuir um sistema para determinação da taxa de corrosão interna, preferencialmente por provadores de corrosão do tipo cupom de perda de massa e sonda de resistência elétrica.

4.4.2 Cargas operacionais

- a) peso da tubulação e seus componentes, do produto transportado e dos revestimentos (ver Notas 1 e 2);
- b) pressão interna (ver Nota 3);
- c) pressão interna decorrente da expansão volumétrica do fluido (trechos sujeitos ao bloqueio duplo);
- d) pressão hidrostática (externa) para dutos submersos ou submersíveis (travessias);
- e) pressão interna abaixo da atmosférica (vácuos por abertura de coluna, drenagem etc.);
- variação de temperatura;
- g) forças e momentos em suportes e ancoragens;
- h) forças alternadas (vibração);
- i) peso da terra de cobertura;
- j) cargas de tráfego rodoviário e ferroviário (cruzamentos) (ver Nota 4);
- k) recalque diferencial no solo;
- rotações e deslocamentos, impostos em pontos de restrição da tubulação;
- m) forças hidráulicas geradas nas curvas;
- n) forças de pré-tensionamento (ver Nota 5).



ABNT NBR 15280-1:2009

Anexo E

(informativo)

Normas para tubos, válvulas, conexões, flanges, juntas e parafusos

Tubos

ISO 3183/ API SPEC 5L, Specification for line pipe

ASTM A53, Standard specification for pipe, steel, black & hot-dipped, zinc-coated welded & seamless

ASTM A106, Standard specification for seamless carbon steel pipe for high-temperature service

ASTM A134, Standard specification for pipe, steel, electric-fusion (arc)-welded (sizes NPS 16 and over)

ASTM A135, Standard specification for electric-resistance-welded steel pipe

ASTM A139, Standard specification for electric-fusion (arc)-welded steel pipe (NPS 4 and over)

ASTM A381, Standard specification for metal-arc-welded steel pipe for use with high-pressure transmission systems

ASTM A671, Standard specification for electric-fusion-welded steel pipe for atmospheric and lower temperatures

ASTM A672, Standard specification for electric-fusion-welded steel pipe for high-pressure service at moderate temperatures







IBP2146 17 WELDING SYSTEM FOR PIPE LINED WITH HEAT SENSITIVE MATERIALS de Oliveira e Silva, José Anisio¹

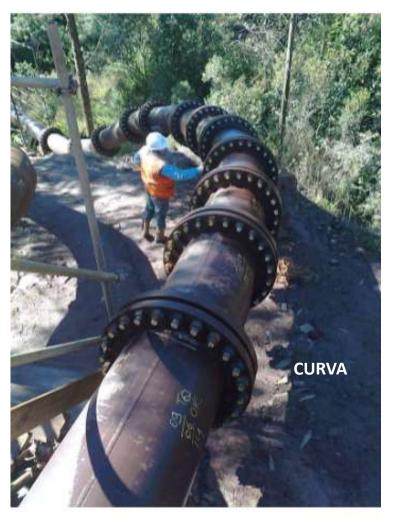


Figure 4. Unorthodox changes in direction in a large diameter flanged lined tailings pipeline

MONTAGEM







Dutos terrestres Parte 2: Construção e montagem

Onshore pipeline
Part 2: Construction and installation



O que é
mencionado
em construção
e montagem,
que é
importante em
relação aos
materiais?

5.7 Curvamento de tubos

5.7.1 O curvamento de tubos a frio ou natural deve atender a esta Norma, ao disposto na ABNT NBR 15280-1, para oleodutos, e ABNT NBR 12712, para gasodutos. O curvamento a quente por indução deve atender à ABNT NBR 15273 e aos requisitos do projeto.

NOTA Para o curvamento por indução, recomenda-se selecionar, entre os tubos disponíveis no canteiro, aqueles com maior espessura real e maior carbono equivalente, a fim de compensar as perdas de espessura e propriedades mecânicas decorrentes do processo.

5.9 Soldagem

- 5.9.1 A soldagem deve obedecer ao disposto nas seguintes normas:
- a) para oleodutos ASME B31.4;
- b) para gasodutos ASME B31.8.

5.11 Revestimento externo anticorrosivo e isolamento térmico – Juntas de campo e reparos

7 Teste hidrostático



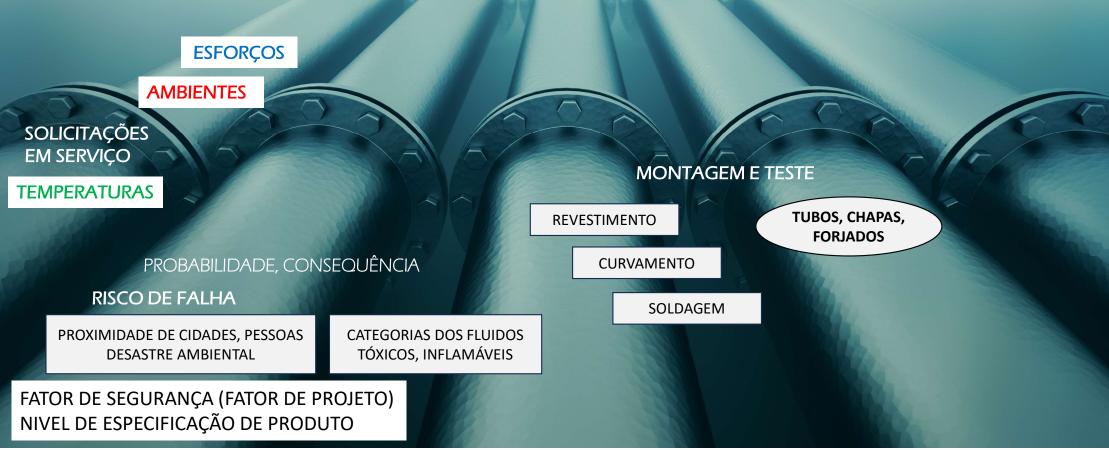
ALTERAÇÕES MECÂNICAS OU TÉRMICAS QUE PODEM AFETAR A PERFORMANCE.

relatórios dos testes hidrostáticos e inspeção com *pig* geométrico (quando aplicável); relatório de inspeção do revestimento anticorrosivo após a cobertura;

todos os certificados de qualidade de materiais recebidos e incorporados à obra;

procedimentos de soldagem e registros de ensaios não destrutivos das juntas soldadas;







especificação

DUTOS TUBOS, CURVAS, FLANGES, INSTRUMENTOS, EQUIPAMENTOS

NORMAS DE PROJETO NORMAS DE CONSTRUÇÃO





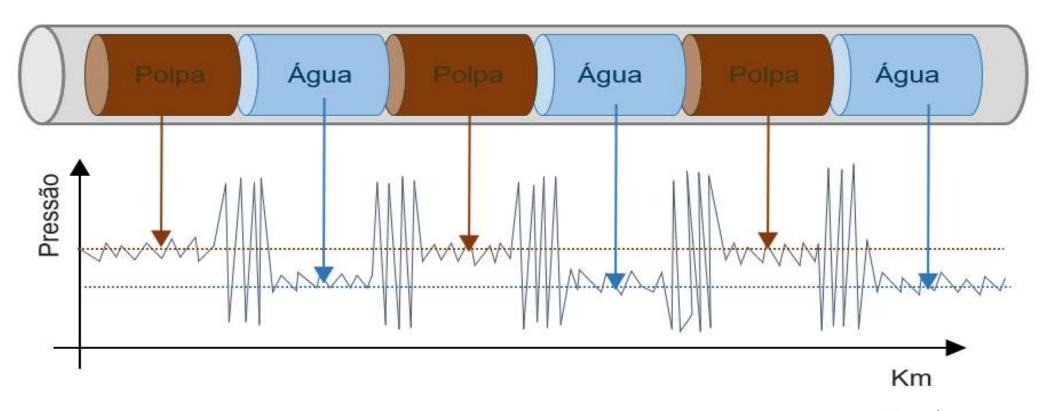
FALHAS...

CRIAM
ELEVADÍSSIMOS
CUSTOS DE
OPERAÇÃO
OPEX

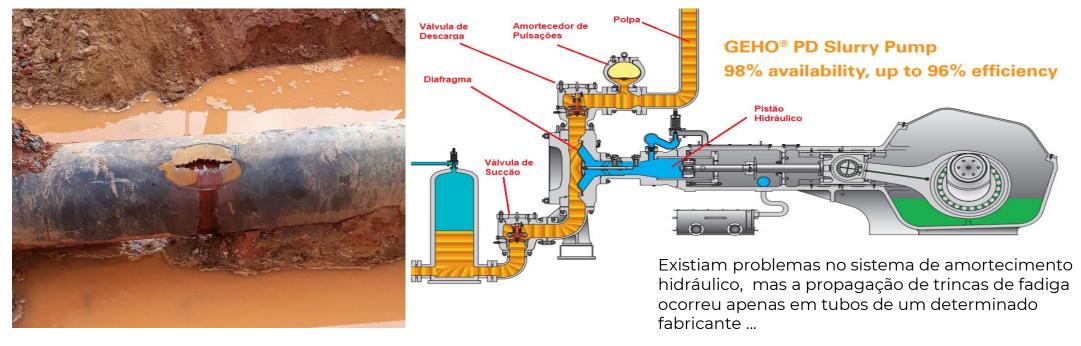


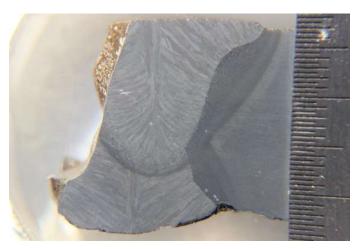


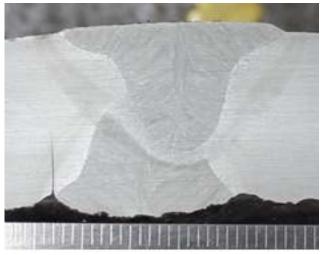
OPERAÇÃO COM CICLOS DE PRESSÃO

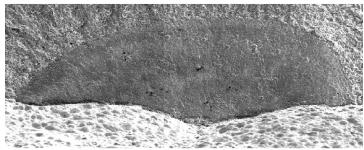


Mineroduto Apresentação WELD 2019 Alexandre Bracarense









Mineroduto Apresentação WELD 2019 Alexandre Bracarense

All Pipeline Significant Incidents (1988 - August 2008)

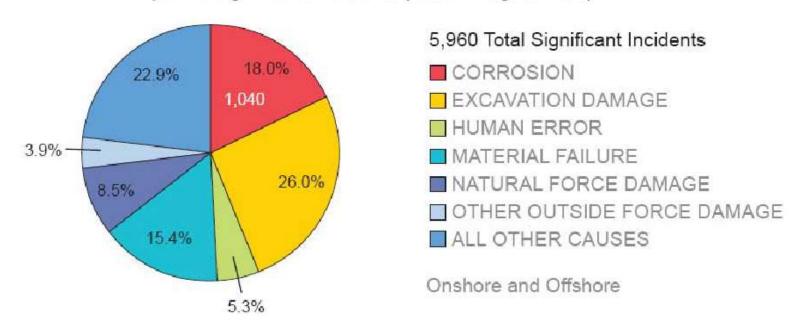


Figure 1.1 – Causes of significant incidents in onshore and offshore pipelines (Source: PHMSA Filtered Incident Files)

Pipeline Corrosion

Integrity Management Program
Under Delivery Order DTRS56-02-D-70036

Submitted by

Baker
Michael Baker Jr., Inc.

MÉTODOS DE PROTEÇÃO CONTRA CORROSÃO

Interno:

- Revestimentos
- Proteção catódica
- Inibidores
- Clad ou liner

Externo:

- Revestimentos
- Proteção Catódica

FALHAS...



Detecting Pipeline Stress Corrosion Cracking through Direct Assessment



The ruptured portion of pipe was replaced and the pipeline was again hydrostatically tested up to a pressure of 1,803 psig (hoop stress equivalent to 100% of SMYS) for 10 min and at 1,620 psig (1.25 times MAOP) for 24 h. The pipeline was qualified for service and was put into operation.

The results of these nondestructive tests (NDTs) revealed the presence of a 4-in (102-mm) long crack at the pipe surface with a depth of 3.6 mm. The photographic records are shown in Figures 1 and 2.





Corrosão sob tensão em algumas condições onde os revestimentos externos mostraram falhas e o ambiente era propício. pH próximo ao neutro



Ruptura devido ao carregamento axial causado pela movimentação de terra em duto que tinha trincas de corrosão sob tensão (revestimentos externos com falhas e ambiente propício, com proteção catódica insuficiente).

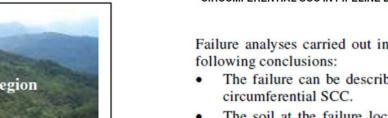
Proceedings of IPC 02 4th International Pipeline Conference September 29th - October 3rd, 2002, Calgary, Alberta, Canada

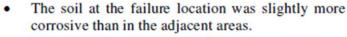
IPC02-27192

CIRCUMFERENTIAL SCC IN PIPELINE DUE TO LAND CREEPING

Failure analyses carried out in the pipeline led to the

- The failure can be described as a near-neutral pH circumferential SCC.
- corrosive than in the adjacent areas.
- the failure reduced in 12% the load bearing capacity of the pipe.
- axial loading imposed on the pipeline by land creeping.
- The axial load at the moment of failure was estimated to be 1.25 time higher than the minimum specified yield strength of the material.
- Simulation in pull test with magnetic pig inspection, performed after the failure, was able to detect the transverse stress corrosion cracks in the absence of other discontinuities caused by corrosion.





- The stress corrosion crack that ultimately caused
- The main factor controlling the rupture was the

FALHAS...

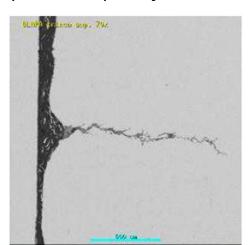


Figure 7 - SEM of a crack with 1.5 mm deep filled with corrosion products.

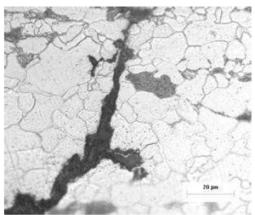


Figure 9-Crack observed under optical microscope. Nital 2%.

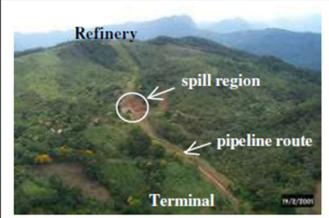


Figure 1 - Aerial view of the rupture region.

The material, API X-46, has low susceptibility to SCC:

Coal tar coatings in moist soils allows the cathodic current to reach the pipe surface;

The environment at the rupture location is classified as mildly corrosive according to the Trabanelli's partial indexes;

It was observed that, in spite of the pipeline fracture, the cathodic protection system remained operational. However, the analyses performed after the event indicated that the soil is more aggressive in the region of the accident (km 57) than in other adjacent regions. To be effective in preventing a potential microbiological corrosive process, the applied potential should have been slightly lower, -950mV instead of -850mV.

X46 Coal tar Meio pouco corrosivo Para evitar MIC precisaria potencial mais baixo



CORROSÃO EM FALHAS NO REVESTIMENTO ...







- QUE TIPO DE MATERIAL SERÁ UTILIZADO NO DUTO?
- DE QUE FORMA OS TUBOS SERÃO FABRICADOS?
- TERÃO COSTURA (SOLDA)? LONGITUDINAL? HELICOIDAL?
- PRECISAM SER CURVADOS?
- SERÃO REVESTIDOS?
- INTERNA OU EXTERNAMENTE? COM O QUÊ?
- QUAL O GRAU DE RESISTÊNCIA E QUAL A ESPESSURA?
- COMO SERÃO TRANSPORTADOS? MOVIMENTADOS?
- COMO SERÃO ARMAZENADOS?
- COMO SERÃO UNIDOS? INSPECIONADOS?
- COMO SERÃO TESTADOS?

FERROS FUNDIDOS



Acquaduto Duto de Esgoto

> METAIS E LIGAS DE APLICAÇÃO COMERCIAL

CAPFX

CARBONO

BAIXA LIGA

AÇOS

somatório dos elementos de liga < 5%

ferríticos de granulometria refinada (Mn, Nb,V,Ti) martensíticos revenidos (Cr, Mo, Ni) estruturais, vasos de pressão, construção mecânica MÉDIA LIGA somatório dos elementos de liga entre 5 e 8%

AITA I IGA

Cr-Mo, Ni

somatório dos elementos de liga > 8%

RESISTENTES

- à corrosão
- ao calor
- ao desgaste

AÇOS INOX STAINLESS STEEL

PRE – Duplex Austeníticos Martensíticos

CUSTO da matéria-prima

CARBON STEEL (CS)

LOW ALLOY STEEL (LAS)

São utilizados os aços ao carbono quando NÃO são exigidas propriedades específicas (alta resistência, tenacidade, resistência à corrosão), ou seja quando se deseja um material de baixo custo para uma aplicação que não tem requisitos.

HIGH ALLOY STEEL

Baixa temperatura Alta temperatura

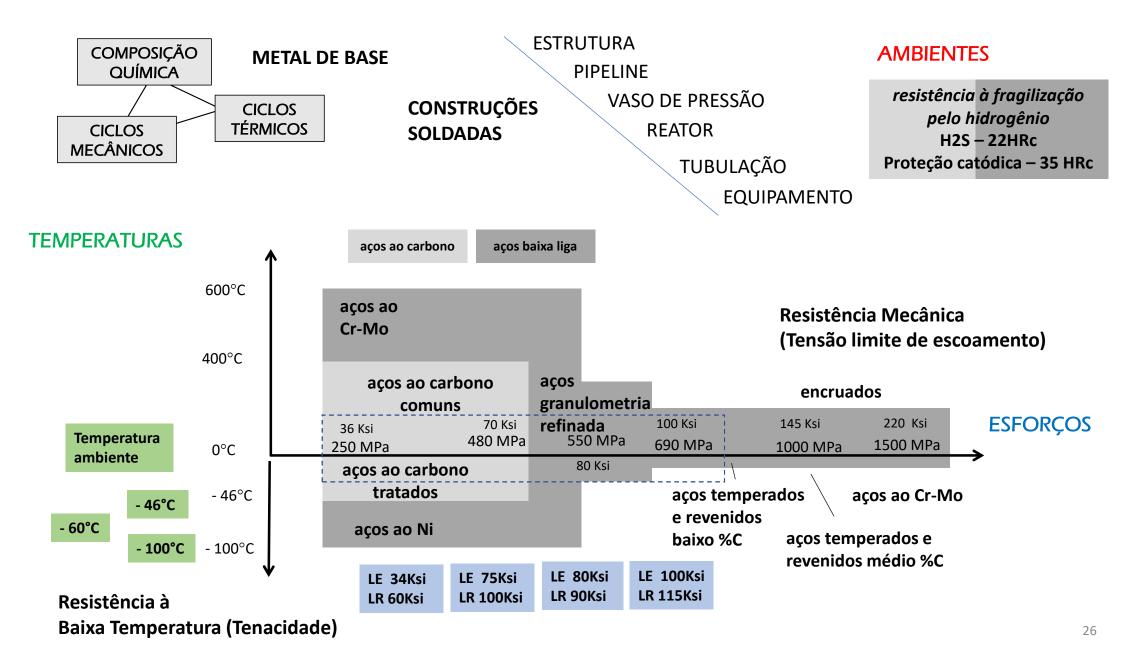
- austeníticos 316
- ferríticos 405
- martensíticos 410. F6NM
- duplex 2205, 2507

LIGAS NÃO **FERROSAS**

- COBRE
- NÍQUEL
- TITÂNIO
- COBALTO

sem elementos de liga (Mn)

Estruturais, construção mecânica, tubulações



Specification for Line Pipe

API SPECIFICATION 5L

1 Scope

This Standard specifies requirements for the manufacture of two product specification levels (PSL 1 and PSL 2) of seamless and welded steel pipes for use in pipeline transportation systems in the petroleum and natural gas industries.

This Standard is not applicable to cast pipe.

Aços baixo carbono Aço C e Aços Baixa Liga

PSL 1 e PSL 2

CRA Clad or Lined Steel Pipe

API SPECIFICATION 5LD

1 Scope

1.1 Coverage

This specification covers seamless and welded clad steel line pipe and lined steel line pipe with enhanced corrosion-resistant properties suitable for use in pipeline transportation systems in the petroleum and natural gas industries. The clad and lined steel line pipe specified herein is composed of a carbon steel backing or base material outside (in some cases inside and/or outside) and a corrosion-resistant alloy (CRA) layer or lining inside of the pipe. The base material conforms to API 5L (45th Ed.), product specification level (PSL) 2 and applicable annex(es), except as modified herein.

Grades of base material covered by this specification include X42, X46, X52, X56, X60, X65, X70, X80, and grades intermediate to these. Grades of the CRA layer are LC 1812, 2205, 2506, 2242, 2262, unified numbering system (UNS) S31703, UNS N08904, UNS N10276, Alloy 31^{™1} (UNS N08031), Alloy 59 (UNS N06059), Alloy 254 SMO[™] 1¹ (UNS S31254), Alloy 400 (UNS N04400), AL6NX (UNS N08367), and EN 1.4529 (UNS N08926). Other grades are subject to agreement between the purchaser and the manufacturer.



Tubos API5L até X80 Revestidos com Liga Resistente à Corrosão (CRA)

PSL 2 apenas

TUBOS COM LINER OU CLAD

3.1.3

CRA layer

A general term referring to any internal corrosion-resistant alloy layer.

junta soldada

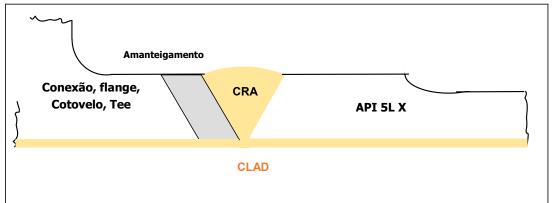


3.1.2 clad cladding

Refers to a metallurgically bonded CRA layer produced by roll bonding, weld overlaying, powder metallurgy, or explosively cladding a carbon steel plate or pipe.

3.1.4 lined

Refers to a mechanically expanded, fitted or installed ("mechanical bond") CRA layer with a carbon backing steel



3.1.1

backing steel

The outer wall thickness pipe of a clad or lined pipe (for pipe clad on the outside and inside, the backing steel is the core material).

NOTE Backing steel is sometimes referred to as base material or steel backing.

5.2.1 Clad Pipe

Clad pipe is a bimetallic pipe composed of an internal (and in some cases external) CRA layer that is metallurgically bonded to the backing steel. The cladding may be bonded by hot rolling, coextrusion, weld overlay, explosion bonding, powder metallurgy, or some other process that produces a metallurgical bond. Clad pipe may be either seamless or welded as follows.

LIGAÇÃO METALÚRGICA DA CAMADA CRA COM O SUBSTRATO, PROMOVIDA POR LAMINAÇÃO, COEXTRUSÃO, OVERLAY, EXPLOSÃO ENTRE OUTROS MÉTODOS

5.2.2 Lined Pipe

Lined pipe consists of a carbon steel pipe meeting the requirements of API 5L (45th Ed.), PSL 2 with an internal or external CRA liner. The CRA liner is affixed or tightly fitted to the external pipe full length by expansion, compression cold forming, or some other means. The CRA liner may be a tube or pipe inserted into a steel pipe, a plate or sheet rolled into a cylinder by expanding the liner and/or shrinking the pipe, or by some other applicable processes. Lined pipe may be either seamless or welded as follows.

LIGAÇÃO MECÂNICA DA CAMADA CRA COM O SUBSTRATO, PROMOVIDA POR COMPRESSÃO, EXPANSÃO, ENTRE OUTROS MÉTODOS A FRIO, AS EXTREMIDADES PRECISAM SER SELADAS

COMPOSIÇÃO QUÍMICA DO CRA DO LINER OU CLAD

6 Chemical Properties and Tests

6.1 Composition

The composition of the CRA layer furnished to this specification, as determined by heat or deposit analyses, shall conform to the chemical requirements specified in Table 1. Chemical composition of the as deposited overlay of the seam or girth weld (in the case of a jointer) shall be within the tolerances of the clad layer or as agreed upon between the purchaser and manufacturer.

When agreed and specified on the purchase order or datasheet, the chemical composition of any CRA cladding or liner may be further restricted by specification of a minimum pitting resistance equivalent number (PREN) (% Cr + 3.3 % Mo + 16 % N) or PREW [% Cr + 3.3 (% Mo + 0.5 % W) + 16 % N] value. If this is the case, the actual values shall be reported on the material test certificate.

6.2 Heat Analyses of the CRA Layer

The manufacturer shall furnish a report containing the heat analysis of each heat of material used in the manufacture of the CRA layer for pipe furnished on the purchase order. The analysis so determined shall conform to the requirements specified in 6.1.

1	2	16
Grades	UNS Number (NOTE 1)	Remarks
LC 1812	S31603	Austenitic SS
ASTM A240-14 TP 316L	S31603	Austenitic SS
ASTM A240-14 TP 316LN	S31603	Austenitic SS
317L	S31703	Austenitic SS
LC 2205	S31803	Duplex SS
ASTM A240-14 22-5 Duplex	S31803	Duplex SS
LC 2506	S31804	Duplex SS
ASTM A240-14 25-6 Duplex	S32740	Duplex SS
LC 2242	N08825	Ni Base Alloy
ASTM B424-14 Alloy 825	N08825	Ni Base Alloy
		Ni Base Alloy
904L	N08904	Austenitic SS
		Ni Base Alloy
LC 2262	N06625	Ni Base Alloy
ASTM B443-00 Alloy 625	N06625	Ni Base Alloy
ASTM B622-10/B619-10	N10276	
	1000110110	
ASTM B622-10 Alloy 59	N06059	Ni Base Alloy
*Alloy 31 TM (NOTE 2)	N08031	Super Austenitic SS
Alloy 254 SMO TM (NOTE 3)	S31254	Austenitic SS
ASTM B675-01 (2013) AL6NX	N08367	Austenitic SS
6-Mo	N08926	Austenitic SS
EN 1.4529	N08367	Austenitic SS
X1NiCrMoCuN25-20-7	N08926	Wastelling 22
Alloy 400	N04400	Ni-Cu Alloy

SELEÇÃO DO MATERIAL X MÉTODO DE PROTEGER CONTRA O AMBIENTE

RESISTÊNCIA MECÂNICA limite de escoamento espessura

TENACIDADE

temperatura risco de falha

API 5L



PROTEÇÃO CONTRA O AMBIENTE

revestimento externo e proteção catódica revestimento interno (cuidado com soldas de campo ...)



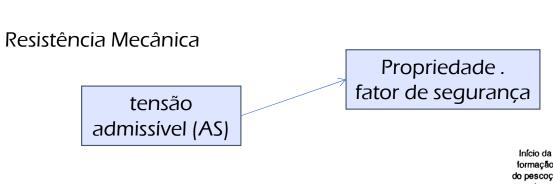
RESISTÊNCIA MECÂNICA

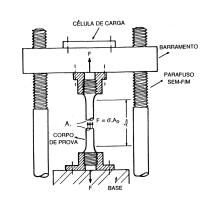
É a capacidade de um material resistir a aplicação de uma carga em uma determinada área.

TENSÃO LIMITE DE ESCOAMENTO (YS) é a tensão máxima que pode ser aplicada sem que o material plastifique.

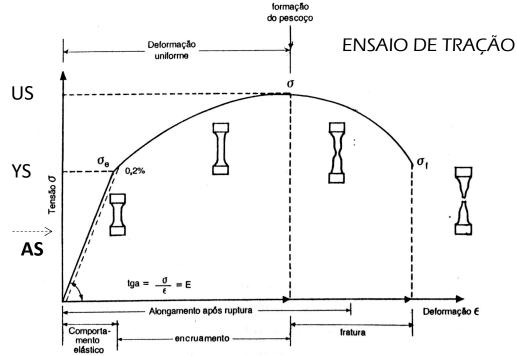
TENSÃO LIMITE DE RESISTÊNCIA (US) é a tensão máxima que o material pode ser submetido sem romper.

TENSÃO ADMISSÍVEL (ou allowable stress) é a máxima tensão (média, ou de membrana) aplicada em um projeto, considerando um fator de segurança em relação à propriedade do material.





Esquema de um ensaio de tração. Neste caso o corpo de prova é tracionado pelo



Curva típica resultante de um ensaio de tração (tensão/deformação) e etapas do comportamento de um material dúctil durante o ensaio.

Table 1 — Pipe grades, steel grades and acceptable delivery conditions

PSL	Delivery condition	Pipe grade/stee! grade a,b
PSL 1	As-rolled, normalizing rolled, normalized or normalizing formed	L175 or A25
		L175P or A25P
		L210 or A
	As-rolled, normalizing rolled, thermomechanical rolled, thermomechanical formed, normalizing formed, normalized, normalized and tempered; or, if agreed, quenched and tempered for SMLS pipe only	L245 or B
	As-rolled, normalizing rolled, thermomechanical rolled, thermomechanical	L290 or X42
	formed, normalizing formed, normalized, normalized and tempered or quenched and tempered	L320 or X46
	and tempered	L360 or X52
		L390 or X56
۸25	A, B, X42, X46, X52, X56, X60, X65, X70	L415 or X60
AZJ	, A, B, A42, A40, A32, A30, A00, A03, A70	L450 or X65
		L485 or X70
PSL 2	As-rolled Graus B e X42	L245R or BR
	1 (1/aus B e x47	

PSL 2	As-rolled Graus B e X42	L245R or BR
	Glaus D e X42	L290R or X42R
	Normalizing rolled, normalizing formed, normalized or normalized and tempered	L245N or BN
		L290N or X42N
	Cours D a V at / VCO	L320N or X46N
	Graus B e X até X60	L360N or X52N
		L390N or X56N
		L415N or X60N
	Quenched and tempered	L245Q or BQ
		L290Q or X42Q
		L320Q or X46Q
		L360Q or X52Q
	Graus B e X até X80	L390Q or X56Q
		L415Q or X60Q
		L450Q or X65Q
		L485Q or X70Q
		L555Q or X80Q
		L625Q or X90Q °
		L690Q or X100Q c

RESISTÊNCIA MECÂNICA E MÉTODOS DE OBTENÇÃO DEPENDENDO DO PSL

API SPECIFICATION 5L

N – NORMALIZADO

Q – TEMPERADO E REVENIDO

M – COM TRATAMENTO TERMO-MECÂNICO

PSL	Delivery condition	Pipe grade/steel grade a,b	
	Thermomechanical rolled or thermomechanical formed	L245M or BM	
		L290M or X42M	
		L320M or X46M	
		L360M or X52M	
	Graus B e X até X80	L390M or X56M	
PSL 2		L415M or X60M	
SL Z		L450M or X65M	
		L485M or X70M	
		L555M or X80M	
	Thermomechanical rolled	L625M or X90M	
	Graus X90, 100 e 120	L690M or X100M	
		L830M or X120M	

For intermediate grades, the steel grade shall be in one of the following formats: (1) The letter L followed by the specified minimum yield strength in MPa and, for PSL 2 pipe, the letter describing the delivery condition (R, N, Q or M) consistent with the above formats. (2) The letter X followed by a two or three digit number equal to the specified minimum yield strength in 1000 psi rounded down to the nearest integer and, for PSL 2 pipe, the letter describing the delivery condition (R, N, Q or M) consistent with the above formats.

The suffix (R, N, Q or M) for PSL 2 grades belongs to the steel grade.

Seamless only.

API 5L "Specification for Line Pipe"

NÍVEL DE ESPECIFICAÇÃO DO PRODUTO (PSL)

Este nível existe em diversas normas API e é determinado em função do risco de falha. Para tubos com menor risco (devido ao material ou devido ao uso) pode ser utilizado o PSL1 mas para tubos cujas falhas podem causar desastres ecológicos ou danos à vida deve ser utilizado PSL 2.

Um material com PSL mais alto é um material com uma "qualidade" diferente.

Parameter

Grade range

Size range

Type of Pipe Ends

Seam welding

Electric welds: welder frequency Heat treatment of electric welds

Chemistry: max C for seamless pipe

Chemistry: max C for welded pipe

Chemistry: max P Chemistry: max S Carbon Equivalent:

Yield Strength, Maximum UTS, Maximum

Fracture Toughness

Nondestructive inspection of seamless

Repair by welding of pipe body, plate, and skelp

Repair by welding of weld seams without filler metal

Certification

Traceability

RESISTÊNCIA MECÂNICA DEPENDENDO DO PSL

Table 6 — Requirements for the results of tensile tests for PSL 1 pipe

	Pipe bod	Weld seam of EW LW, SAW and COV pipes		
Pipe grade	Yield strength ^a	Tensile strength $^{\rm a}$	Elongation (on 50 mm or 2 in)	Tensile strength b
	MPa (psi) minimum	MPa (psi) Minimum	% minimum	MPa (psi) Minimum
L175 or A25	175 (25 400)	310 (45 000)	С	310 (45 000)
L175P or A25P	175 (25 400)	310 (45 000)	С	310 (45 000)
L210 or A	210 (30 500)	335 (48 600)	c	335 (48 600)
L245 or B	245 (35 500)	415 (60 200)	c	415 (60 200)
L290 or X42	290 (42 100)	415 (60 200)	С	415 (60 200)
L320 or X46	320 (46 400)	435 (63 100)	c	435 (63 100)
L360 or X52	360 (52 200)	460 (66 700)	c	460 (66 700)
L390 or X56	390 (56 600)	490 (71 100)	c	490 (71 100)
L415 or X60	415 (60 200)	520 (75 400)	c	520 (75 400)
L450 or X65	450 (65 300)	535 (77 600)	c	535 (77 600)
L485 or X70	485 (70 300)	570 (82 700)	c	570 (82 700)

Table 7 - Requirements for the results of tensile tests for PSL 2 pipe

		Pipe body of seamless and welded pipes										
Pipe grade	Yield st	rength a	Tensile	strength a	Ratio ^{a, c}	Elongation (on 50 mm or 2 in)	Tensile strength d					
	R ₁			Rm	$R_{10,5}/R_{\rm m}$	Ar	Rm					
	MPa minimum	(psi) maximum	minimum	a (psi) Maximum	maximum	% minimum	MPa (psi) minimum					
L245R or BR L245N or BN L245Q or BQ L245M or BM	245 (35 500)	450 ° (65 300) °	415 (60 200)	655 (95 000)	0,93	,	415 (60200)					
L290R or X42R L290N or X42N L290Q or X42Q L290M or X42M	290 (42 100)	495 (71800)	415 (60 200)	655 (95 000)	0,93	r	415 (60 200)					
L320N or X46N L320Q or X46Q L320M or X46M	320 (46 400)	525 (76 100)	435 (63 100)	655 (95 000)	0,93	r	435 (63 100)					
L360N or X52N L360Q or X52Q L360M or X52M	360 (52 200)	530 (76900)	460 (66 700)	760 (110200)	0,93	r	460 (66 700)					
L390N or X56N L390Q or X56Q L390M or X56M	390 (56 600)	545 (79000)	490 (71 100)	760 (110200)	0,93	ř.	490 (71 100)					
L415N or X60N L415Q or X60Q L415M or X60M	415 (60 200)	565 (81900)	520 (75 400)	760 (110 200)	0,93	r.	520 (75400)					
L450Q or X65Q L450M or X65M	450 (65 300)	600 (87,000)	535 (77 600)	760 (110,200)	0,93	ř.	535 (77 600)					
L485Q or X70Q L485M or X70M	485 (70 300)	635 (92 100)	570 (82 700)	760 (110200)	0,93	r	570 (82700)					
L555Q or X80Q L555M or X80M	555 (80 500)	705 (102 300)	625 (90 600)	825 (119700)	0,93	1	625 (90600)					
L625M or X90M	625 (90 600)	775 (112 400)	695 (100 800)	915 (132700)	0,95	r	695 (100800)					
L625Q or X90Q	625 (90 600)	775 (112 400)	695 (100 800)	915 (132700)	0,979	r	-0 500					
L690M or X100M	690 b (100 100) b	840 b (121 800) b	760 (110 200)	990 (143600)	0,975	r	760 (110200)					
L690Q or X100Q	690 b (100 100) b	840 b (121 800) b	760 (110 200)	990 (143600)	0,97	r						
L830M or X120M	830 b (120 400) b	1 050 b (152 300) b	915 (132 700)	1 145 (166 100)	fee,o	r	915 (132700)					

Table 2 — Acceptable processes of manufacture and product specification levels

		PSL1	oipe grade	PSL 2 pipe grade a				
Type of pipe or pipe end	L175 or A25 ^b	L175P or A25P ^b	L210 or A	L245 or B	L290 or X42 to L485 or X70	L245 or B to L555 or X80	> L555 or X80 to L690 or X100	>L690 or X100 to L830 or X120
			Туре	of pipe			10,5	200
SMLS	Х	Х	Х	Х	Х	Х	Х	
CW	Х	Х				5		
LFW	Х		Х	Х	Х			
HFW	Х		Х	Х	Х	Х	3	8
LW		,			х			
SAWL ^c			Х	Х	Х	Х	Х	Х
SAWH ^d			х	Х	Х	Х	Х	Х
COWL°			×	х	Х	Х		
COWH ^d			Х	Х	Х	Х		
			Type o	f pipe end	i		10.0	10.0
Belled end e	Х		X	Х	Х			
Plain end	Х		Х	Х	Х	Х	Х	Х
Plain end for special coupling	х	·	х	х				88
Threaded end f	Х	Х	Х	х				

Intermediate grades are available if agreed, but limited to grades higher than Grade L290 or X42.

Threaded-end pipe is limited to SMLS and longitudinal seam welded pipes with D 508 mm (20.000 in).



Belled end

PROCESSOS DE CONSTRUÇÃO ACEITÁVEIS

4.56

API SPECIFICATION 5L

seamless pipe

SMLS pipe

pipe without a welded seam, produced by a hot-forming process, which can be followed by cold sizing or cold finishing to produce the desired shape, dimensions and properties

4.13

CW pipe

continuous welded pipe

tubular product having one longitudinal seam produced by continuous welding

4.34

low frequency electric welded pipe

LFW pipe

EW pipe produced with a welding current frequency less than 70 kHz

4.23

HFW pipe

high-frequency welded pipe

EW pipe produced with a welding current frequency equal to or greater than 70 kHz

4.33

laser welding

LW

process of forming a seam by using a laser-beam keyhole welding technique to produce melting and coalescence of the edges to be welded, with or without preheating of the edges, wherein shielding is obtained from an externally supplied gas or gas mixture

4.53

SAWH pipe

submerged-arc helical welded pipe

tubular product having one helical seam produced by the submerged-arc welding process

4.54

SAWL pipe

submerged-arc longitudinal welded pipe

tubular product having one or two longitudinal seams produced by submerged-arc welding

4.12

COW seam

combination welding seam

longitudinal or helical seam produced by a combination of gas metal-arc and submerged-arc welding wherein the gas-metal arc weld bead is not completely removed by the submerged-arc welding passes

4.19

electric welding

EV

process of forming a seam by electric-resistance welding, wherein the edges to be welded are mechanically pressed together and the heat for welding is generated by the resistance to flow of electric current applied by induction or conduction

Grades L175, L175P, A25 and A25P are limited to pipe with D ≤ 141,3 mm (5.563 in).

Double-seam pipe is available if agreed, but limited to pipe with D 914 mm (36.000 in).

d Helical-seam pipe is limited to pipe with D 114,3 mm (4.500 in).

Belled-end pipe is limited to pipe with D ≤ 219,1 mm (8.625 in) and t 3,6 mm (0.141 in).

COMPOSIÇÃO QUÍMICA DEPENDENDO DO PSL E DO TIPO DE TUBO

API SPECIFICATION 5L

Table 4 — Chemical composition for PSL 1 pipe with $t \le 25,0 \text{ mm}$ (0.984 in)

Steel grade (Steel name)	Mass fraction, based upon heat and product analyses ^{a, g} %											
	C max. ^b	Mn max. ^b	min.	max.	S max.	V max.	Nb max.	Ti max				
			Sear	nless pipe								
L175 or A25	0,21	0,60		0,030	0,030							
L175P or A25P	0,21	0,60	0,045	0,080	0,030							
L210 or A	0,22	0,90		0,030	0,030							
L245 or B	0,28	1,20		0,030	0,030	c,d	c,d	d				
L290 or X42	0,28	1,30		0,030	0,030	d	d	d				
L320 or X46	0,28	1,40		0,030	0,030	d	d	d				
L360 or X52	0,28	1,40	33	0,030	0,030	d	d	d				
L390 or X56	0,28	1,40		0,030	0,030	d	d	d				
L415 or X60	0,28 e	1,40 e		0,030	0,030	f	f	f				
L450 or X65	0,28 e	1,40 e		0,030	0,030	f	f	f				
L485 or X70	0,28 e	1,40 °		0,030	0,030	f	f	f				

API 5L

COMPARAR O TEOR DE CARBONO E DE IMPUREZAS ENTRE TUBOS COM E SEM COSTURA, E ENTRE PSL1 E PSL2 ...

Table 5 — Chemical composition for PSL 2 pipe with $t \le 25,0$ mm (0.984 in)

Steel grade (Steel name)		Mass fraction, based upon heat and product analyses % maximum									
	C _p	Si	Mn ^b	Р	s	V	Nb	Ti	Other	CEIW	CE _{Pcm}
			Se	amless	and weld	led pipe:	S				
L245R or BR	0,24	0,40	1,20	0,025	0,015	С	С	0,04	eJ	0,43	0,25
L290R or X42R	0,24	0,40	1,20	0,025	0,015	0,06	0,05	0,04	eJ	0,43	0,25
L245N or BN	0,24	0,40	1,20	0,025	0,015	c	С	0,04	eJ	0,43	0,25
L290N or X42N	0,24	0,40	1,20	0,025	0,015	0,06	0,05	0,04	eJ	0,43	0,25
L320N or X46N	0,24	0,40	1,40	0,025	0,015	0,07	0,05	0,04	d,ell	0,43	0,25
L360N or X52N	0,24	0,45	1,40	0,025	0,015	0,10	0,05	0,04	d,eJ	0,43	0,25
L390N or X56N	0,24	0,45	1,40	0,025	0,015	0,10 ^f	0,05	0,04	d,e,	0,43	0,25
L415N or X60N	0,24 f	0,45 f	1,40 f	0,025	0,015	0,10 f	0,05 f	0,04 f	g,hJ	as a	greed
L245Q or BQ	0,18	0,45	1,40	0,025	0,015	0,05	0,05	0,04	eJ	0,43	0,25
L290Q or X42Q	0,18	0,45	1,40	0,025	0,015	0,05	0,05	0,04	eJ	0,43	0,25
L320Q or X46Q	0,18	0,45	1,40	0,025	0,015	0,05	0,05	0,04	e.l	0,43	0,25
L360Q or X52Q	0,18	0,45	1,50	0,025	0,015	0,05	0,05	0,04	eJ	0,43	0,25
L390Q or X56Q	0,18	0,45	1,50	0,025	0,015	0,07	0,05	0,04	d,ell	0,43	0,25
L415Q or X60Q	0,18 f	0,45 f	1,70 f	0,025	0,015	g	g	g	hJ	0,43	0,25
L450Q or X65Q	0,18 f	0,45 f	1,70 f	0,025	0,015	g	g	9	hjj	0,43	0,25
L485Q or X70Q	0,18 f	0,45 f	1,80 f	0,025	0,015	9	g	g	hjj	0,43	0,25
L555Q or X80Q	0,181	0,45 1	1,901	0,025	0,015	9	g	9	ų	as a	greed
L625Q or X90Q	0,16 f	0,45 f	1,90	0,020	0,010	g	g	g	j,k	as a	greed
L690Q or X100Q	0,16 f	0,45 f	1,90	0,020	0,010	g	g	g	j,k	as a	greed

COMPOSIÇÃO QUÍMICA DEPENDENDO DO PSL E DO TIPO DE TUBO

API SPECIFICATION 5L

Steel grade (Steel name)	Mass fraction, based upon heat and product analyses ^{a, g} %											
	C max. ^b	Mn max. ^b	min.	max.	S max.	V max.	Nb max.	Ti max				
			We	lded pipe	N 10		30	44				
L175 or A25	0,21	0,60		0,030	0,030							
L175P or A25P	0,21	0,60	0,045	0,080	0,030							
L210 or A	0,22	0,90		0,030	0,030							
L245 or B	0,26	1,20		0,030	0,030	c,d	c,d	d				
L290 or X42	0,26	1,30		0,030	0,030	d	d	d				
L320 or X46	0,26	1,40		0,030	0,030	d	d	d				
L360 or X52	0,26	1,40		0,030	0,030	d	d	d				
L390 or X56	0,26	1,40		0,030	0,030	d	d	d				
L415 or X60	0,26 e	1,40 e		0,030	0,030	f	f	f				
L450 or X65	0,26 e	1,45 e		0,030	0,030	f	f	f				
L485 or X70	0,26 °	1,65 °		0,030	0,030	f	f	f				

Cu 0,50 %; Ni 0,50 %; Cr 0,50 % and Mo 0.15%

Steel grade (Steel name)	Mass fraction, based upon heat and product analyses % maximum										Carbon equivalent a % maximum	
	C b	Si	Mn ^b	P	s	V	Nb	Ti	Other	CEIW	CE _{Pcm}	
			•	We	lded pip	е				•		
L245M or BM	0,22	0,45	1,20	0,025	0,015	0,05	0,05	0,04	eJ	0,43	0,25	
L290M or X42M	0,22	0,45	1,30	0,025	0,015	0,05	0,05	0,04	eJ	0,43	0,25	
L320M or X46M	0,22	0,45	1,30	0,025	0,015	0,05	0,05	0,04	eJ	0,43	0,25	
L360M or X52M	0,22	0,45	1,40	0,025	0,015	d	d	d	eJ	0,43	0,25	
L390M or X56M	0,22	0,45	1,40	0,025	0,015	d	d	d	eJ	0,43	0,25	
L415M or X60M	0,12 f	0,45 f	1,60 f	0,025	0,015	g	g	g	hji	0,43	0,25	
L450M or X65M	0,12 f	0,45 f	1,60 f	0,025	0,015	g	g	g	hJ	0,43	0,25	
L485M or X70M	0,12 f	0,45 f	1,70 f	0,025	0,015	9	g	g	hJ	0,43	0,25	
L555M or X80M	0,12 [†]	0,45 f	1,85 [†]	0,025	0,015	g	g	g	4	0,43 [†]	0,25	
L625M or X90M	0,10	0,55 f	2,10 f	0,020	0,010	g	g	g	ų.		0,25	
L690M or X100M	0,10	0,55 f	2,10 f	0,020	0,010	g	g	g	ij		0,25	
L830M or X120M	0,10	0,55 f	2,10 f	0,020	0,010	g	g	g	ij	100	0,25	

Table 5 — Chemical composition for PSL 2 pipe with / ≤ 25,0 mm (0.984 in) (continued)

- Based upon product analysis. For seamless pipe with t > 20,0 mm (0.787 in), the CE limits shall be as agreed. The CE_{IIW} limits apply if C > 0,12 % and the CE_{Pom} limits apply if C 0,12 %.
- b For each reduction of 0,01 % below the specified maximum for C, an increase of 0,05 % above the specified maximum for Mn is permissible, up to a maximum of 1,65 % for grades L245 or B, but L360 or X52; up to a maximum of 1,75 % for grades > L360 or X52; but < L485 or X70; up to a maximum of 2,20 % for grades L485 or X70, but L555 or X80; and up to a maximum of 2,20 % for grades > L555 or X80.
- Unless otherwise agreed, Nb + V 0,06 %.
- d Nb+V+Ti 0.15%.
- ^e Unless otherwise agreed, Cu 0,50 %; Ni 0,30 %; Cr 0,30 % and Mo 0,15 %.
- Unless otherwise agreed.
- 9 Unless otherwise agreed, Nb + V + Ti 0,15 %.
- h Unless otherwise agreed, Cu 0.50 %; Ni 0.50 %; Cr 0.50% and Mo 0, 50 %.
- Unless otherwise agreed, Cu 0,50 %; Ni 1,00 %; Cr. 0.50% and Mo 0, 50 %.
- B 0.004 %

- [Sem título]
- Unless otherwise agreed, Cu 0,50 %; Ni 1,00 %; Cr 0,55% and Mo 0, 80 %.
- For all PSL 2 pipe grades except those grades to which footnote j already applies, the following applies. Unless otherwise agreed no intentional addition of B is permitted and residual B 0,001%.

For each reduction of 0,01% below the specified maximum concentration for carbon, an increase of 0,05% above the specified maximum concentration for Mn is permissible, up to a maximum of 1,65% for grades L245 or B, but L360 or X52; up to a maximum of 1,75% for grades > L360 or X52, but < L485 or X70; and up to a maximum of 2,00% for grade L485 or X70.

^c Unless otherwise agreed, Nb + V 0,06 %.

d Nb + V + Ti 0,15 %.

^e Unless otherwise agreed.

Unless otherwise agreed, Nb + V +Ti 0,15 %.

No deliberate addition of B is permitted and the residual B 0,001 %.

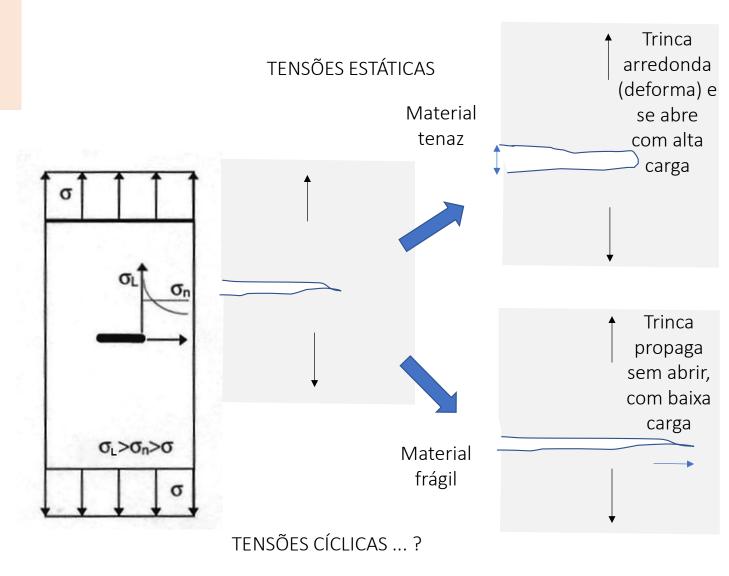
SELEÇÃO DO MATERIAL X MÉTODO DE PROTEGER CONTRA O AMBIENTE

RESISTÊNCIA MECÂNICA limite de escoamento espessura

TENACIDADE temperatura risco de falha



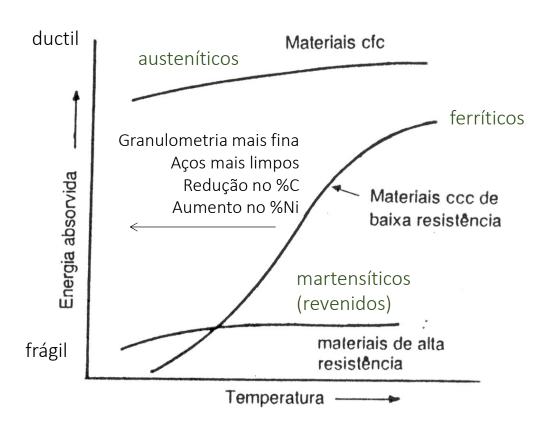
CONCENTRADOR DE TENSÕES

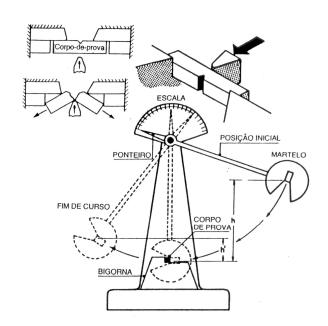


OS MATERIAIS E A TENACIDADE MEDIDA NO ENSAIO CHARPY V, E SUA VARIAÇÃO COM A TEMPERATURA

Materiais de estrutura:

- Austenítica raramente fragilizam com a temperatura
- Martensítica em geral tem dificuldade de absorver muita energia
- Ferrítica sofrem transição de comportamento com a temperatura
 Acima da temperatura de transição absorvem muita energia
 Abaixo da temperatura de transição absorvem muito pouca energia





RESISTÊNCIA AO IMPACTO

Capacidade de um material absorver energia antes de romper mesmo estando em condições críticas de carregamento (dinâmico), temperatura (baixa) e com a presença de um concentrador de tensões (entalhe).

Table 8 — CVN absorbed energy requirements for pipe body of PSL 2 pipe

TENACIDADE APENAS PARA PSL2

Specified outside diameter		Full-size CVN absorbed energy, minimum										
D		κ_{V}										
mm (in)	3	J (ft·lbf)										
		Grade										
	L415 or	> L415 or X60 to	> L450 or X65 to	> L485 or X70 to	> L555 or X80 to	> L625 or X90 to	> L690 or X100 to					
	X60	L450 or X65	L485 or X70	L555 or X80	L625 or X90	L690 or X100	L830 or X120					
508 (20.000)	27 (20)	27 (20)	27 (20)	40 (30)	40 (30)	40 (30)	40 (30)					
> 508 (20.000) to 762 (30.000)	27 (20)	27 (20)	27 (20)	40 (30)	40 (30)	40 (30)	40 (30)					
> 762 (30.000) to 914 (36.000)	40 (30)	40 (30)	40 (30)	40 (30)	40 (30)	54 (40)	54 (40)					
> 914 (36.000) to 1 219 (48.000)	40 (30)	40 (30)	40 (30)	40 (30)	40 (30)	54 (40)	68 (50)					
> 1 219 (48.000) to 1 422 (56.000)	40 (30)	54 (40)	54 (40)	54 (40)	54 (40)	68 (50)	81 (60)					
> 1 422 (56.000) to 2 134 (84.000)	40 (30)	54 (40)	68 (50)	68 (50)	81 (60)	95 (70)	108 (80)					

9.8.2 Pipe body tests

9.8.2.1 The minimum average (of a set of three test pieces) absorbed energy for each pipe body test shall be as given in Table 8, based upon full-size test pieces and a test temperature of 0 °C (32 °F) or, if agreed, a lower test temperature.

API SPECIFICATION 5L

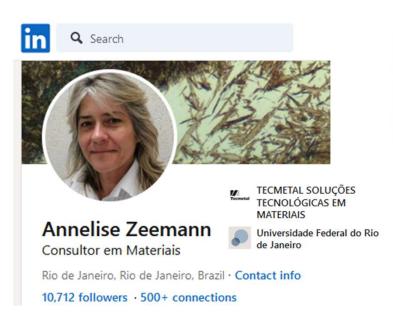
Line Pipe



Annex A (informative) API Monogram Program: Use of the API Monogram by Licensees
Annex B (normative) Manufacturing Procedure Qualification for PSL 2 Pipe
Annex C (normative) Treatment of Surface Imperfections and Defects
Annex D (normative) Repair Welding Procedure
Annex E (normative) Nondestructive Inspection for Pipe Not Required to Meet Annex H, J, or N
Annex F (normative) Requirements for Couplings (PSL 1 Only)
Annex G (normative) PSL 2 Pipe with Resistance to Ductile Fracture Propagation
Annex H (normative) PSL 2 Pipe Ordered for Sour Service
Annex I (normative) Pipe Ordered as TFL Pipe
Annex J (normative) PSL 2 Pipe Ordered for Offshore Service
Annex K (normative) Nondestructive Inspection for Pipe Ordered for Sour Service, Offshore Service, and/or Service Requiring Longitudinal Plastic Strain Capacity
Annex L (informative) Steel Designations
Annex M (normative) Specification for Welded Jointers
Annex N (normative) PSL 2 Pipe Ordered for Applications Requiring Longitudinal Plastic Strain Capacity.

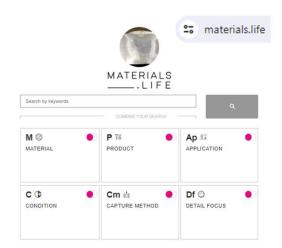
MATERIAL PARA USO EM DUTOS

- 1. Baixo custo (aço ao C ou baixa liga);
- 2. Fabricação por um processo contínuo (laminação, extrusão).
- 3. Dependendo do grau de resistência selecionado, pode precisar de mais alta resistência mecânica, obtida pelo refino de grão.
- 4. Dependendo dos requisitos do cliente em relação ao risco, pode precisar ter tenacidade, obtida pelo refino de grão e baixo carbono.
- 5. Se precisar ser muito resistente à corrosão em relação aos fluidos internos e não puder contar com revestimento, pode ser usado um clad ou liner CRA.
- 6. Precisa obter as propriedades, mesmo quando especiais, por um método adequado a grandes comprimentos (laminação controlada, tratamento térmico contínuo).
- 7. Precisa ser facilmente soldado em campo.





materials, life e mais 3 links



Banco de Imagens Materiais Metálicos www.materials.life

OBRIGADA PELA ATENÇÃO

ACESSE OS CANAIS PARA DISSEMINAÇÃO DE INFORMAÇÕES TÉCNICAS DA "MATERIALS LIFE", CASO TENHA INTERESSE EM MATERIAIS METÁLICOS DE USO NA ENGENHARIA.

