

SECRETARIA DE ENERGIA

PROYECTO de Norma Oficial Mexicana PROY-NOM-008-SESH/SCFI-2009, Recipientes transportables para contener Gas L.P. Especificaciones de fabricación, materiales y métodos de prueba.

Al margen un sello con el Escudo Nacional, que dice: Estados Unidos Mexicanos.- Secretaría de Energía.

PROYECTO DE NORMA OFICIAL MEXICANA PROY-NOM-008-SESH/SCFI-2009, RECIPIENTES TRANSPORTABLES PARA CONTENER GAS L.P. ESPECIFICACIONES DE FABRICACION, MATERIALES Y METODOS DE PRUEBA.

La Secretaría de Energía y la Secretaría de Economía, por conducto de la Subsecretaría de Hidrocarburos y de la Dirección General de Normas, respectivamente, con fundamento en los artículos 26, 33, fracciones I, II, XII y XXV, y 34, fracciones XIII y XXXI, de la Ley Orgánica de la Administración Pública Federal; 4 de la Ley Federal de Procedimiento Administrativo; 39 fracción V, 40 fracciones I, X y XII, 41, 43, 44, 46 y 47 fracción I de la Ley Federal sobre Metrología y Normalización, 28, 31, 33 y 34 del Reglamento de la Ley Federal sobre Metrología y Normalización; 10, fracciones XXI, XXVI y XXIX, 13 y 23 fracciones XI, XVII, XVIII y XIX del Reglamento Interior de la Secretaría de Energía; 19 fracciones I, XIV y XV del Reglamento Interior de la Secretaría de Economía; expiden para consulta pública el siguiente Proyecto de Norma Oficial Mexicana PROY-NOM-008-SESH/SCFI-2009, Recipientes transportables para contener Gas L.P. Especificaciones de fabricación, materiales y métodos de prueba, a efecto de que dentro de los siguientes 60 días naturales los interesados presenten sus comentarios ante el Comité Consultivo Nacional de Normalización en Materia de Hidrocarburos, ubicado en avenida Insurgentes Sur número 890, piso 4, colonia Del Valle, código postal 03100, México, D.F., teléfono 50006000, Ext. 1130; Fax: 50006253 o bien a los correos electrónicos csotelo@energia.gob.mx, mmendoza@energia.gob.mx, iposadas@energia.gob.mx, mahorta@energia.gob.mx, o ante el Comité Consultivo Nacional de Normalización de Seguridad al Usuario, Información Comercial y Prácticas de Comercio, ubicado en Puente de Tecamachalco número 6, 3o. piso, colonia Lomas de Tecamachalco, Naucalpan de Juárez, Estado de México; Tel. 57299482; correo electrónico jvazque@economia.gob.mx; amedina@economia.gob.mx; francos@economia.gob.mx, para que en los términos de la Ley de la materia se consideren en el seno de los Comités que lo propusieron.

PREFACIO

En la elaboración del presente Proyecto de Norma Oficial Mexicana participaron los siguientes organismos e instituciones:

SECRETARIA DE ENERGIA
Dirección General de Gas L.P.

SECRETARIA DE ECONOMIA
Dirección General de Normas

PROCURADURIA FEDERAL DEL CONSUMIDOR
Dirección General de Verificación de Combustibles

ASOCIACION DE NORMALIZACION Y CERTIFICACION, A.C.

ASOCIACION MEXICANA DE DISTRIBUIDORES DE GAS LICUADO Y EMPRESAS CONEXAS, A.C.

CAMARA REGIONAL DEL GAS

ASOCIACION MEXICANA DE PROFESIONALES EN GAS, A.C.

ASOCIACION NACIONAL DE ORGANISMOS DE INSPECCION, A.C.

ASOCIACION MEXICANA DE FABRICANTES DE RECIPIENTES A PRESION PARA GAS L.P., A.C.

AMTROL-ALFA, S.A.

CENTRO NACIONAL PARA EL DESARROLLO DEL ACERO INOXIDABLE

INSTITUTO TECNOLÓGICO Y DE ESTUDIOS SUPERIORES DE MONTERREY

ASOCIACION NACIONAL DE TIENDAS DE AUTOSERVICIO Y DEPARTAMENTALES, A.C.

ASOCIACION DE DISTRIBUIDORES DE GAS L.P. DEL INTERIOR, A.C.

ASOCIACION NACIONAL DE FABRICANTES DE VALVULAS Y CONEXOS, A.C.

TRINITY INDUSTRIES DE MEXICO, S. DE R.L. DE C.V.

INSTITUTO CIUDADANO DE DEFENSA DE CONSUMIDORES Y USUARIOS

INSTITUTO DE SERVICIOS EN ECOLOGIA Y ENERGIA APLICADA, S.C.

INDICE

1. Objetivo y campo de aplicación
2. Referencias
3. Definiciones
4. Clasificación
5. Requisitos generales
6. Especificaciones para recipientes de acero microaleado (Clase I)
7. Especificaciones para recipientes de acero inoxidable (Clase II)
8. Especificaciones para recipientes de materiales compuestos (Clase III)
9. Marcado
10. Válvula de servicio
11. Muestreo
12. Métodos de prueba
13. Procedimiento para la evaluación de la conformidad
14. Vigilancia
15. Sanciones
16. Concordancia con normas internacionales y normas mexicanas
17. Bibliografía
18. Transitorios

1. Objetivo y campo de aplicación

Establecer las especificaciones técnicas de diseño, fabricación y de seguridad, así como los métodos de prueba que, como mínimo, deben cumplir los recipientes transportables para contener gas licuado de petróleo, con capacidad de almacenamiento nominal de hasta 45 kg inclusive, que se fabriquen y/o comercialicen en el territorio nacional.

2. Referencias

Este Proyecto de Norma Oficial Mexicana se complementa con las siguientes Normas Oficiales Mexicanas y Normas Mexicanas, o las que la sustituyan:

NOM-008-SCFI-2002	Sistema General de Unidades de Medida, publicada en el Diario Oficial de la Federación el 27 de noviembre de 2002.
NOM-011/1-SEDG-1999	Condiciones de seguridad de los recipientes portátiles para contener Gas L.P. en uso, publicada en el Diario Oficial de la Federación el 30 de marzo de 2000.
NMX-B-086-1991	Guía para examen radiográfico, Declaratoria de vigencia publicada en el Diario Oficial de la Federación el 3 de enero de 1992.
NMX-B-172-1988	Métodos de prueba mecánicos para productos de acero. Declaratoria de vigencia publicada en el Diario Oficial de la Federación el 11 de julio de 1988.
NMX-B-266-1989	Requisitos generales para lámina laminada en caliente y en frío, de acero al carbón y de acero de baja aleación y alta resistencia. Declaratoria de vigencia publicada en el Diario Oficial de la Federación el 14 de diciembre de 1989.
NMX-D-122-1973	Determinación de las propiedades de resistencia a la corrosión de partes metálicas con recubrimientos, empleadas en vehículos automotores-Método de niebla salina. Declaratoria de vigencia publicada en el Diario Oficial de la Federación el 7 de enero de 1974.

NMX-H-007-1978	Métodos de prueba mecánicos para juntas soldadas. Declaratoria de vigencia publicada en el Diario Oficial de la Federación el 28 de diciembre de 1978.
NMX-U-032-1980	Recubrimientos para protección anticorrosivo-Determinación de la resistencia al intemperismo acelerado. Declaratoria de vigencia publicada en el Diario Oficial de la Federación el 1 de febrero de 1980.
NMX-X-015-1981	Recipientes sujetos a presión-Comportamiento elástico-Método de prueba. Declaratoria de vigencia publicada en el Diario Oficial de la Federación el 13 de julio de 1981.
NMX-X-042-SCFI-2009	Gas L.P.-Válvula que se utiliza en recipientes transportables para contener gas L.P.-Especificaciones y métodos de prueba. Declaratoria de vigencia publicada en el Diario Oficial de la Federación el 21 de mayo de 2009 y la aclaración publicada el 22 de julio de 2009.
NMX-Z-012-1-1987	Muestreo para la inspección por atributos-Parte 1-Información general y aplicaciones. Declaratoria de vigencia publicada en el Diario Oficial de la Federación el 28 de octubre de 1987.
NMX-Z-012-2-1987	Muestreo para la inspección por atributos-Parte 2-Método de muestreo, tablas y gráficas. Declaratoria de vigencia publicada en el Diario Oficial de la Federación el 28 de octubre de 1987.
NMX-Z-012-3-1987	Muestreo para la inspección por atributos-Parte 3-Regla de cálculo para la determinación de planes de muestreo. Declaratoria de vigencia publicada en el Diario Oficial de la Federación el 31 de julio de 1987.

3. Definiciones

Para los efectos de este Proyecto de Norma Oficial Mexicana, se entenderá por:

3.1 Acero inoxidable.

Tipo de acero que presenta en su composición química cuando menos 10,50% de cromo (Cr).

3.2 Base de sustentación.

Aditamento de acero de un recipiente metálico, que presenta forma cilíndrica rebordeada hacia el interior en su parte inferior, soldado al casquete inferior del recipiente para sostenerlo y posicionarlo verticalmente sobre nivel de piso terminado.

3.3 Casquete.

Componente de acero de un recipiente metálico, utilizado para ser soldado en los extremos de la sección cilíndrica de un recipiente transportable a efecto de darle forma de envase, o en su caso, para conformar directamente el contenedor que estará sujeto a presión.

3.4 Contenido neto.

Cantidad de Gas L.P. pre-ensado que contiene un recipiente transportable dispuesto para comercialización, expresada en kg.

3.5 Cubierta exterior.

Aditamento o capa, de material transparente o pigmentado, que se integra a un recipiente de material compuesto, como elemento de protección, estabilidad y/o maniobrabilidad, o para fines estéticos.

3.6 Cuello protector.

Aditamento de un recipiente transportable, que presenta forma parcial o totalmente cilíndrica, utilizado para proteger a la válvula de servicio del mismo contra daños causados por impacto, y que se encuentra soldado al casquete superior de un recipiente metálico, o en su caso, forma parte de la cubierta exterior de un recipiente de material compuesto.

3.7 Dispositivo de máximo llenado.

Elemento de una válvula de servicio, que sirve para indicar la altura del nivel prefijado de Gas L.P. en el interior del recipiente transportable.

3.8 Dispositivo de prevención de sobrellenado (OPD).

Elemento que se integra a una válvula de servicio, el cual permite detener el paso de Gas L.P. a través de dicha válvula durante el llenado del recipiente transportable, una vez que este proceso ha alcanzado un porcentaje de llenado preestablecido.

3.9 Elastómero.

Material que a temperatura ambiente se puede estirar repetidamente hasta alcanzar, al menos, el doble de su longitud, y que al liberar la tensión vuelve aproximadamente a su longitud original.

3.10 Ensayo de certificación de modelo.

Método de prueba, aplicado específicamente para determinar el otorgamiento o no, de un certificado de producto para un modelo de recipiente transportable, en términos del procedimiento para la evaluación de la conformidad del presente Proyecto de Norma Oficial Mexicana.

3.11 Ensayo de producción.

Método de prueba, aplicado periódicamente por un fabricante de recipientes transportables, de acuerdo a tamaños de lote, a efecto de monitorear el cumplimiento de las especificaciones contenidas en el presente Proyecto de Norma Oficial Mexicana.

3.12 Fibra (haz).

Filamentos continuos colocados en forma entretejida que forman parte de un recubrimiento, que tienen por objeto soportar la carga en un recipiente de material compuesto, y que están constituidos a partir de fibras de vidrio, aramida o carbono.

3.13 Forro.

Envase optativo de un recipiente de material compuesto, metálico o no, diseñado para contener directamente el Gas L.P. y transmitir la presión del hidrocarburo a las fibras.

3.14 Forro metálico.

Forro fabricado a partir de material metálico.

3.15 Forro no metálico.

Forro fabricado a partir de material termoplástico, termoestable, o elastómero.

3.16 Fuga.

Escape no controlado de Gas L.P. a la atmósfera.

3.17 Gas L.P. o gas licuado de petróleo.

Combustible compuesto primordialmente por butano y propano.

3.18 Matriz.

Material utilizado para unir y mantener a las fibras del recubrimiento en su lugar.

3.19 Medio cople (brida integral).

Pieza metálica, forjada o maquinada de forma circular, integrada en la parte central del casquete superior de un recipiente metálico, o en el extremo superior central del recubrimiento o del forro de un recipiente de material compuesto, a efecto de permitir el roscado de la válvula de servicio correspondiente.

3.20 Normalización.

Tratamiento térmico consiste en la aplicación de calor a un producto de acero, hasta adquirir una temperatura uniforme por encima del punto crítico superior del acero, y posteriormente enfriarlo a temperatura ambiente en condiciones controladas.

3.21 Peso bruto

Es la suma del peso de la tara, más el peso del Gas L.P. contenido en el recipiente.

3.22 Peso total de recipiente (PTR).

Peso de un recipiente transportable dispuesto para comercialización, expresado como el resultado de la suma de la tara del recipiente más el contenido neto de Gas L.P.

3.23 Presión de servicio (presión de diseño).

Presión a la que se diseña un recipiente transportable, para que éste pueda contener Gas L.P. en forma segura durante su uso.

3.24 Presión de prueba.

Presión a la que deben efectuarse algunas de las pruebas del recipiente transportable, para valorar la integridad y cumplimiento normativo del mismo. Su valor es de 3,33 MPa (34,0 kgf/cm²).

3.25 Presión de ruptura.

Presión máxima que se alcanza en un recipiente transportable, o en su caso, en el forro del mismo, durante la correspondiente prueba de ruptura.

3.26 Recipiente de material compuesto.

Tipo de recipiente transportable, fabricado con forro metálico, forro no metálico o sin forro, constituido por un recubrimiento de elementos compuestos devanados, y protegido por una cubierta exterior.

3.27 Recipiente metálico.

Tipo de recipiente transportable, construido a partir de acero microaleado o acero inoxidable.

3.28 Recipiente portátil.

Tipo de recipiente transportable cuyas características de seguridad, peso y dimensiones, una vez llenado, permiten que pueda ser manejado manualmente por usuarios finales.

3.29 Recipiente transportable (recipiente).

Envase utilizado para contener Gas L.P. a presión, y que por sus características de seguridad, peso y dimensiones, una vez llenado, debe ser manejado manualmente por personal capacitado para llevar a cabo la distribución de dicho hidrocarburo.

3.30 Recubrimiento (envoltura de material compuesto).

Fibras y matriz tomadas en conjunto como una unidad combinada para efectos de la fabricación de un recipiente de material compuesto.

3.31 Relevé de esfuerzos.

Tratamiento térmico consiste en la aplicación de calor a un producto de acero, hasta adquirir una temperatura uniforme por debajo del punto crítico inferior del acero, y posteriormente enfriarlo a temperatura ambiente en condiciones controladas.

3.32 Tara.

Peso correspondiente a un recipiente transportable vacío, expresado en kg.

3.33 Temperatura ambiente.

Temperatura del entorno que varía entre los 283 K y 308 K (10°C y 35°C).

3.34 Termoestable (termofijo).

Tipo de polímero que, una vez fraguado o curado por aplicación de calor o por medios químicos, se transforma en un producto sustancialmente infusible e insoluble.

3.35 Termoplástico.

Tipo de polímero capaz de ablandarse mediante el incremento de temperatura y de endurecerse mediante la reducción de temperatura.

3.36 Unidad de verificación.

Persona acreditada en términos de la Ley Federal sobre Metrología y Normalización y aprobada por la Secretaría de Energía, para llevar a cabo la evaluación de la conformidad del presente Proyecto de Norma Oficial Mexicana, mediante actos de verificación.

3.37 Usuario final.

La persona que adquiere Gas L.P. para aprovecharlo, consumiéndolo en instalaciones de aprovechamiento.

3.38 Válvula de carga y descarga.

Elemento mecánico que forma parte de una válvula de servicio, cuyo mecanismo de apertura o cierre se opera manualmente.

3.39 Válvula de no retroceso (check).

Dispositivo que se instala en la entrada o salida de una válvula de servicio, o en ambas, que permite el paso de Gas L.P. solamente cuando una conexión es instalada en dicha válvula.

3.40 Válvula de relevo de presión (válvula de seguridad).

Elemento de operación automática que forma parte de una válvula de servicio, que tiene por objeto aliviar la presión excedente de Gas L.P. dentro de un recipiente transportable, permitiendo el escape de dicho hidrocarburo de acuerdo a una especificación de diseño preestablecida.

3.41 Válvula de servicio.

Accesorio metálico de un recipiente transportable, que puede ser de acoplamiento directo o indirecto, conformado por una válvula de carga y descarga, una válvula de relevo de presión y una válvula de no retroceso, y que puede contar o no con dispositivo de máximo llenado y con dispositivo de prevención de sobrellenado.

4. Clasificación

Los recipientes transportables objeto del presente Proyecto de Norma Oficial Mexicana se clasifican, de conformidad con los materiales y tecnología de fabricación, en las siguientes clases y tipos:

- a) Clase I. Recipientes de acero microaleado.
 - i. Tipo A.- Común.
 - ii. Tipo B.- Semicapsulado.
 - iii. Tipo C.- Especial.
- b) Clase II. Recipientes de acero inoxidable.
 - i. Tipo A.- Con soldadura longitudinal.
 - ii. Tipo B.- Sin soldadura longitudinal.
- c) Clase III. Recipientes de materiales compuestos.
 - i. Tipo A.- Con forro metálico.
 - ii. Tipo B.- Con forro no metálico.
 - iii. Tipo C.- Sin forro.

5. Requisitos generales

Para todas las clases y tipos de recipientes transportables se debe cumplir lo siguiente:

5.1 Presión de servicio.

Los recipientes transportables deben diseñarse para contener gas propano, con una presión de servicio no menor de 1,65 MPa (16,90 kgf/cm²) a una temperatura de 323 K (50°C).

5.2 Capacidad volumétrica.

Los recipientes transportables deben diseñarse de tal forma que su capacidad de almacenamiento nominal represente no más del 42% de su capacidad volumétrica.

5.3 Recipientes portátiles.

A efecto de que un recipiente transportable pueda considerarse como recipiente portátil, éste debe estar diseñado para tener un PTR igual o menor de 25 kg.

5.4 Dispositivos de Identificación

Sin perjuicio de lo establecido en los numerales 6.2 y 7.2.9, de conformidad con los Lineamientos de Operación para el uso de Dispositivos de Identificación de Recipientes Transportables para contener Gas L.P., que publique la Secretaría para tal efecto, podrá instalarse al menos un dispositivo electrónico fijo y permanente, que tenga como función mínima la identificación de los recipientes.

6. Recipientes de acero microaleado (clase I)

6.1 Materiales.

Los materiales de fabricación que se utilicen para los casquetes superior e inferior de los recipientes, y en su caso, para la sección cilíndrica, deben ser de acero al carbono microaleado. Los materiales que se utilicen para los demás aditamentos y componentes que vayan soldados al recipiente, pueden ser de acero al carbono microaleado o de acero al carbono. Dichos materiales deben cumplir con las características y propiedades señaladas en el numeral 6.5.

6.2 Diseño y fabricación.

Los recipientes tipo A (común) deben constituirse de un cuerpo principal conformado por una sección cilíndrica y dos casquetes (superior e inferior); así como de un medio cople, un cuello protector y una base de sustentación (ver Figura 6.1).

Los recipientes tipo B (semicapsulado) deben constituirse de un cuerpo principal conformado por dos semicápsulas cilíndricas (casquetes superior e inferior) soldadas circunferencialmente; así como de un medio cople, un cuello protector y una base de sustentación (ver Figura 6.2).

Los recipientes tipo C (especial) pueden constituirse a partir de cualquiera de los dos diseños referidos en el párrafo anterior (comunes o semicapsulados).

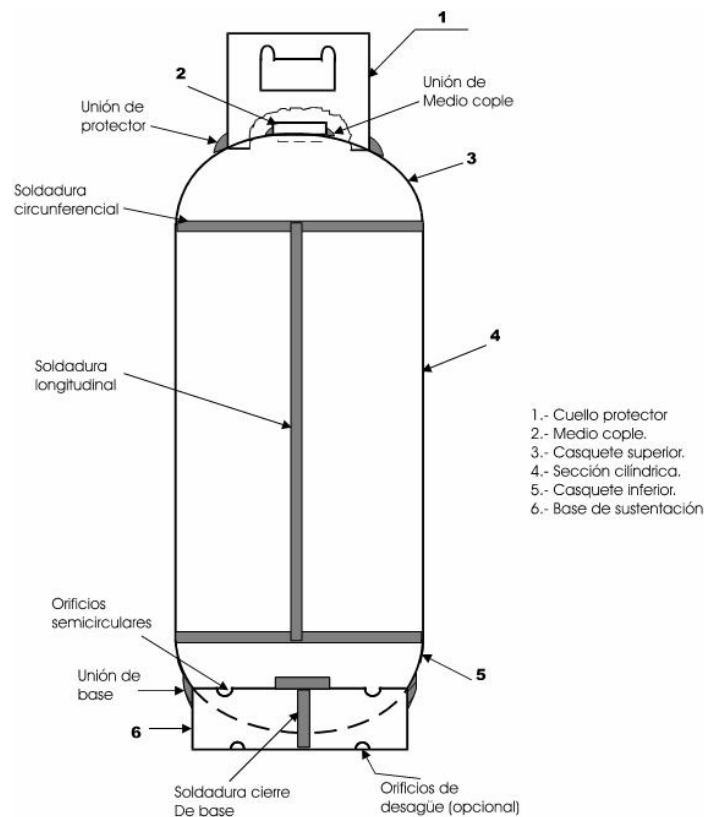


Figura 6.1
Recipiente clase I, tipo común

En el diseño y fabricación de recipientes de cualquier tipo, no se permite la inclusión de partes y/o accesorios en el exterior de dichos recipientes, adicionales a los descritos en el presente numeral, tales como anillos compensadores de peso de cualquier material, u otros elementos afines no contemplados en el presente Proyecto de Norma Oficial Mexicana.

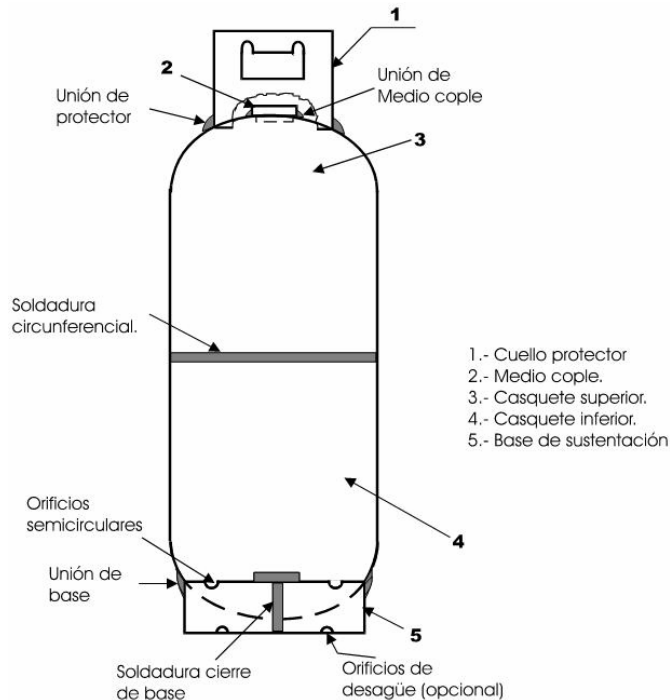


Figura 6.2

Recipiente clase I, tipo semicapsulado

6.2.1 Planos.

El fabricante debe contar con uno o más planos, completamente acotados, de las dimensiones y tolerancias del recipiente terminado y de cada uno de sus componentes y aditamentos, incluyendo la válvula de servicio.

Se puede acompañar los planos con la memoria técnica correspondiente que contenga los datos relativos a los requisitos de diseño establecidos en el presente Proyecto de Norma Oficial Mexicana.

6.2.2 Cuerpo principal.

6.2.2.1 Sección cilíndrica (recipientes tipo común).

La unión longitudinal de la lámina usada en la fabricación de la sección cilíndrica de los recipientes tipo común, debe ser a tope, con un desalineamiento máximo permisible entre las dos superficies de $1/6$ del espesor de la lámina, o de 0,80 mm, lo que resulte menor (Ver Figura 6.1)

6.2.2.2 Casquetes.

Tratándose de recipientes tipo común, los casquetes deben ser de forma semiesférica, o en su caso, de forma semielíptica con faldón recto de 13 mm de altura como mínimo, con relación de ejes de 2:1 (ver Figura 6.3).

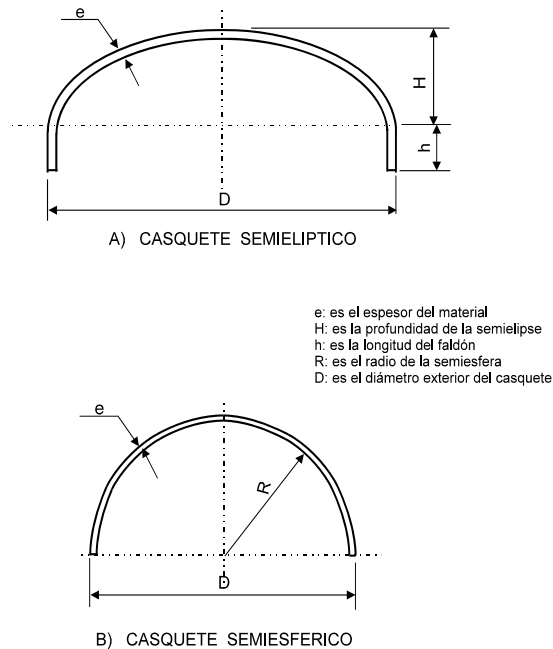


Figura 6.3
Formas de casquete

Tratándose de recipientes tipo semicapsulado, las semicápsulas o casquetes que conformen al cuerpo principal deben presentar, cada una, un extremo de forma semiesférica o semielíptica con relación de ejes de 2:1.

6.2.2.3 Unión de casquetes.

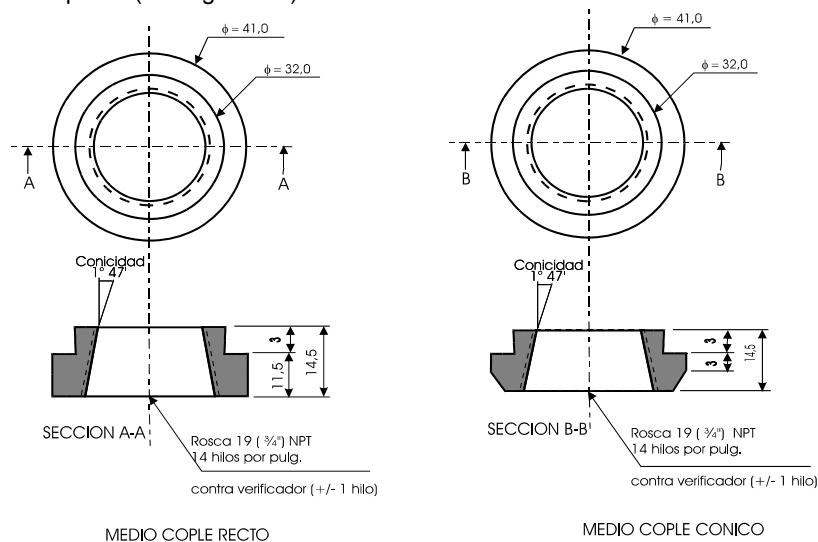
Tratándose de recipientes tipo común, la unión de la sección cilíndrica con los casquetes debe contar con bayoneta que permita un traslape de longitud mínima de 4 veces el espesor nominal de la lámina.

Tratándose de recipientes tipo semicapsulado, las semicápsulas o casquetes deben soldarse circunferencialmente con bayoneta y traslape de longitud mínima de 4 veces el espesor nominal de la lámina.

6.2.3 Medio cople.

Debe ser de acero con un porcentaje máximo en peso de 0,25 de carbono (C) y 1,25 de manganeso (Mn).

La parte superior del cuello puede ser cónica o cilíndrica. Debe contar con un orificio concéntrico que presente una rosca hembra cónica para cuerda macho tipo N.P.T. de 19 mm (3/4") y estar soldada en el centro del casquete superior (ver Figura 6.4).



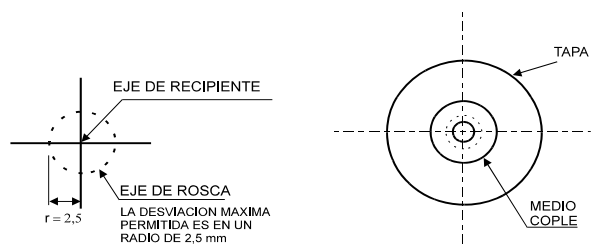
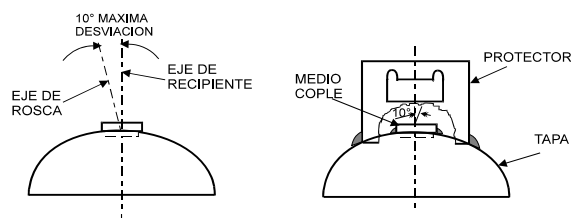
(Acotaciones en mm. Todas las dimensiones son excepto cuando se indiquen tolerancias.
Excentricidad máx. $\pm 0,20$)

Figura 6.4
Dimensiones de medio cople

6.2.3.1 Concentricidad y desviación máxima.

El eje de la rosca del medio cople debe ser concéntrico al eje del recipiente, con tolerancia de 2,5 mm (ver Figura 6.5).

La desviación máxima del eje del recipiente con el eje de la rosca del medio cople será de 0,1745 rad (10°) (ver Figura 6.5).

**CONCENTRICIDAD DEL EJE DE LA ROSCA****DESVIACION DEL EJE DE LA ROSCA
CON EL EJE DEL RECIPIENTE****Figura 6.5****Concentricidad y desviación del medio cople con el recipiente****6.2.3.2 Características.**

La rosca del medio cople debe cumplir con las siguientes características:

- Tener un diámetro nominal de 19 mm;
- Contar con 14 hilos por 25,40 mm, y
- Presentar una conicidad de 6,25 cm/m.

Las cuerdas internas deben ser tales que permitan la instalación correcta de la válvula de servicio, y por ende, minimice los esfuerzos sobre la rosca después de la aplicación del torque correspondiente en términos de lo dispuesto en el numeral 10.1.2.

En lo que refiere a dimensiones exteriores, el medio cople debe cumplir con las especificaciones señaladas en la Tabla 1.

Tabla 1**Dimensiones exteriores del medio cople, en mm.**

Parte	Alturas mínimas		Diámetro exterior mínimo	
	Cónico	Cilíndrico	Cónico	Cilíndrico
Guía	3,0	3,0	32,0	32,0
Cuello	3,0	11,5	41,0	--
Conjunto	14,0	14,5	41,0	41,0

6.2.4 Cuello protector.

El cuello protector debe cumplir con las siguientes especificaciones (ver Figura 6.6):

- Debe ser de forma cilíndrica con un rebordeado en su parte superior realizado a $3,1416 \text{ rad}$ (180°) como mínimo, y un diámetro de 3 veces el espesor de la lámina;
- El diámetro exterior del cuello protector debe ser $200 \pm 10 \text{ mm}$ y un cierre de 3 puntos de soldadura como mínimo;
- Su altura debe permitir un libramiento mínimo de 30 mm entre la parte superior del cuello y del volante de la válvula abierta;
- Debe tener un corte limpio, sin rebaba ni filos cortantes;
- Debe presentar dos ventanas diametralmente opuestas. El área de cada una de ellas no debe ser mayor de un rectángulo de $110 \times 150 \text{ mm}$, ni menor que la de un círculo de 95 mm de diámetro;

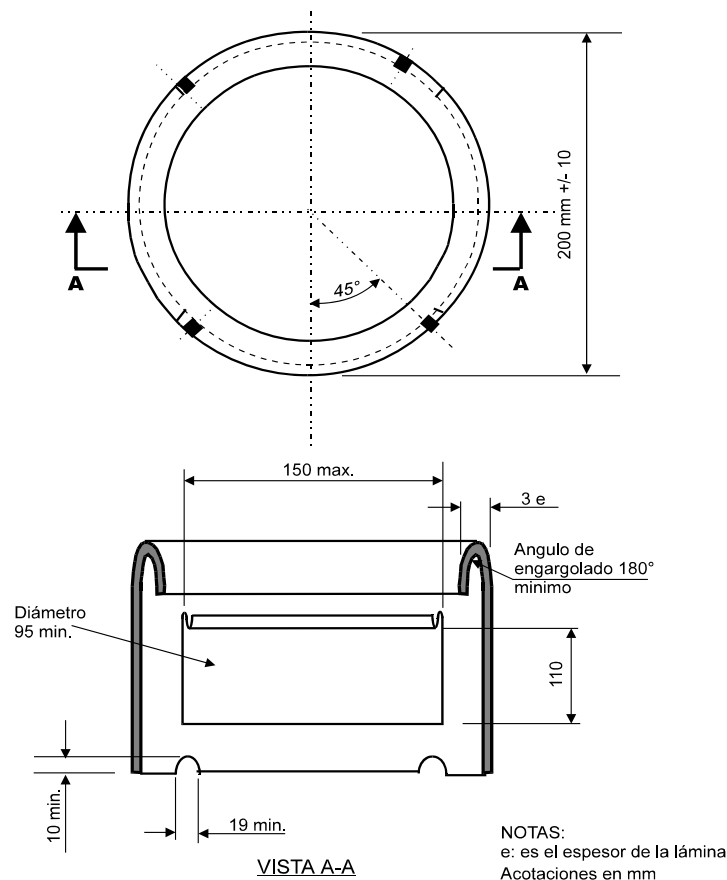


Figura 6.6
Cuello protector

- Debe tener cuatro orificios semicirculares o rectangulares con un diámetro de aproximadamente 19 mm , equidistantes entre sí y a $0,785 \text{ rad}$ (45°) de los ejes verticales que pasan por la ventana, estando los centros de los diámetros localizados en la circunferencia de contacto con el casquete superior del recipiente;
- El lado superior de cada ventana debe presentar un doblé con grosor mínimo de 3 veces el espesor nominal de la lámina utilizada, hacia el interior del protector, y
- El cuello debe quedar fijo y con su eje concéntrico al del recipiente por medio de cuatro cordones de soldadura de 40 mm de longitud como mínimo, equidistantes entre sí (ver Figuras 6.1 y 6.2).

6.2.4.1 Alternativas adicionales.

Tratándose de recipientes portátiles, el cuello protector puede ser semicilíndrico (opción A) formado por un arco continuo de aproximadamente $4,7 \text{ rad}$ (270°), o por dos arcos enfrentados (opción B) de aproximadamente $2,3 \text{ rad}$ (135°) cada uno. En caso de utilizar arco continuo, el cuello puede presentar una sola ventana; si el cuello se forma a partir de los arcos enfrentados, debe existir una ventana en cada segmento (ver Figura 6.7).

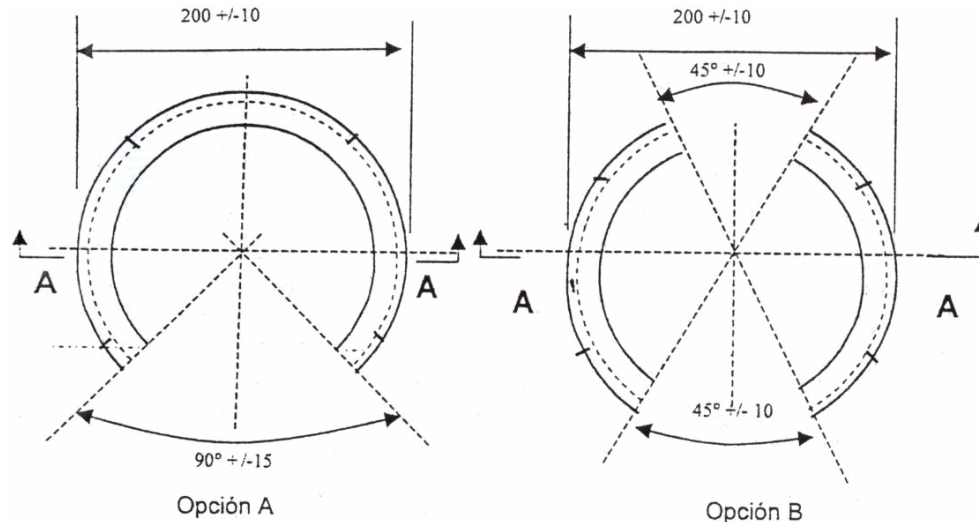


Figura 6.7

Alternativas de cuello protector para recipiente portátil

6.2.5 Base de sustentación.

La base de sustentación debe cumplir con las siguientes especificaciones (ver Figura 6.8):

- Debe ser de forma cilíndrica rebordeada en su interior a $3,1416 \text{ rad}$ (180°) como mínimo y un diámetro de 3 veces el espesor de la lámina, con cierre a base de soldadura total;
- El diámetro exterior debe ser de acuerdo con las dimensiones de la Tabla 2 y su altura debe permitir un libramiento mínimo de 35 mm, entre la parte inferior del casquete y el extremo inferior de dicha base;
- Debe tener cuatro orificios semicirculares de 19 mm de diámetro como mínimo, equidistantes entre sí, estando los centros de los diámetros localizados en la circunferencia de contacto con el casquete inferior del recipiente, y
- La base de sustentación debe quedar fijada al casquete inferior con su eje concéntrico al recipiente, por medio de cuatro cordones de soldadura de 50 mm como mínimo. Uno de los cordones debe formar una T con soldadura vertical. Para efectos de desagüe, la base debe tener en su parte inferior 4 orificios, preferentemente equidistantes entre sí, similares a los orificios semicirculares descritos en el inciso c) de este numeral.

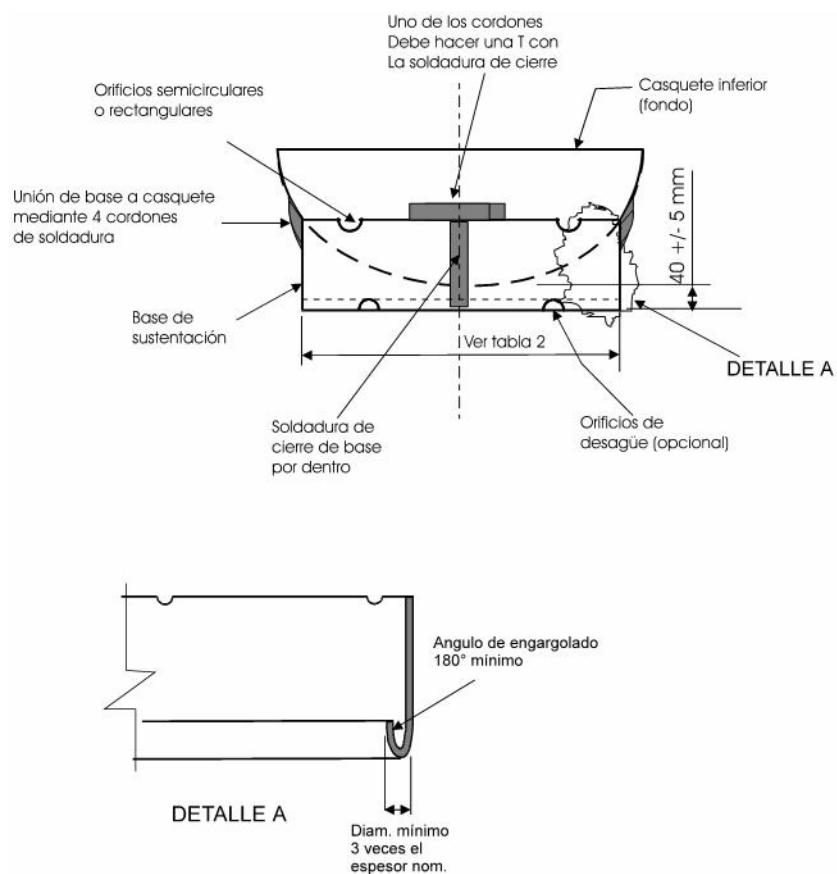


Figura 6.8

Base de sustentación

6.3 Capacidad de almacenamiento y dimensiones.

Los recipientes tipo A y tipo B deben ser fabricados conforme a las capacidades de almacenamiento y dimensiones descritas en la Tabla 2.

Tabla 2

Capacidades de almacenamiento y diámetros exteriores para recipientes clase I, tipos A y B

Capacidad nominal, en kg	Diámetro exterior del recipiente, en mm		Diámetro exterior de base de sustentación, en mm	
	Mínimo	Máximo	Mínimo	Máximo
45	358,4	375,0	339,0	349,0
30	297,0	311,0	280,0	290,0
20	297,0	311,0	280,0	290,0
10	297,0	311,0	280,0	290,0

Los recipientes tipo C podrán ser fabricados de cualquier capacidad nominal distinta a las descritas en la Tabla 2, siempre y cuando ésta sea de hasta 45 kg, inclusive.

6.4 Tara y capacidad volumétrica.

La tara de los recipientes tipos A y B, incluyendo su válvula de servicio, debe estar de acuerdo con la Tabla 3.

Tabla 3
Tara de recipientes clase I, tipos A y B

Capacidad nominal, en kg	Tara del recipiente, en kg	Tolerancia de fabricación
45	33,8	± 2%
30	26,6	± 2%
20	19,4	± 2%
10	11,3	± 2%

La capacidad volumétrica y la tara real de cualquier tipo de recipiente clase I, incluyendo su válvula de servicio, no deben diferir del ± 1% en relación a los valores de identificación establecidos en el numeral 9.1.2.

Tratándose de recipientes tipos A y B, la variación máxima para la tara real señalada en el párrafo anterior es permisible siempre y cuando dicha tara se encuentre dentro de la tolerancia de fabricación referida en la Tabla 3.

6.5 Especificaciones de la lámina.**6.5.1 Composición química y propiedades mecánicas.**

La lámina utilizada en la fabricación de la sección cilíndrica y los casquetes o semicápsulas que conformen al cuerpo principal del recipiente, debe ser de acero microaleado y cumplir con las propiedades y requisitos señalados en la Tabla 4, así como con la Norma Mexicana NMX-B-266-1989.

El cuello protector y la base de sustentación pueden ser fabricados a partir de la lámina de acero microaleado referida en el párrafo anterior, o en su caso, utilizando lámina de acero al carbono siempre y cuando esta última sea compatible con el acero microaleado.

Para efectos de lo dispuesto en el párrafo anterior, se entenderá como material compatible cualquier tipo de acero al carbono susceptible de ser fijado permanentemente, mediante soldadura, al cuerpo del recipiente transportable fabricado a partir de acero microaleado, sin generar corrosión.

Tabla 4
Propiedades mecánicas y composición de aceros microaleados, recipientes clase I

		Tipo 1	Tipo 2 (SA-414C)	Tipo 3 (SA-414D)	Tipo 4 (SA-414E)	Tipo 5 (SA-414F)	Tipo 6 (SA-414G)	Tipo 7 (SA-455)
Tensión (MPa)		420	380-480	410-520	450-590	380-480	515-655	570-725
Cedencia mín (MPa)		283	230	240	260	230	260	345
Elongación mín en 200 mm (%)		10	16	14	12	10	10	16
Elongación mín en 50 mm (%)		20	20	18	16	14	14	22
Carbono (% máx.)	Colada	0,24	0,25	0,25	0,27	0,31	0,31	0,25
	Producto	0,26	0,25	0,25	0,25	0,25	0,33	0,29
Manganeso (%)	Colada	0,50-1,00	0,50-0,90	0,80-1,20	0,80-1,20	0,80-1,20	0,85-1,35	1,00-1,50
	Producto	0,45-1,05	0,45-0,95	0,70-1,20	0,70-1,20	0,70-1,20	0,79-1,35	0,92-1,62
Fósforo (% máx.)	Colada	0,04	0,035	0,035	0,035	0,035	0,035	0,035
	Producto	0,05	0,035	0,035	0,035	0,035	0,035	0,035
Azufre (% máx.)	Colada	0,05	0,035	0,035	0,035	0,035	0,035	0,035
	Producto	0,05	0,035	0,035	0,035	0,035	0,035	0,035

Silicio (%)	Colada	0,30 máx	0,40 máx	0,40 máx	0,40 máx	0,40 máx	0,40 máx	0,15-0,50
	Producto	0,45 máx	0,45 máx	0,45 máx	0,45 máx	0,45 máx	0,45 máx	0,13-0,55
Niobio (% máx.)	Colada	0,01-0,04						
	Producto	0,01-0,045						
Cobre (% máx.)	Colada	0,05						0,35
	Producto	0,05						0,38
Níquel (% máx.)	Colada	0,03						0,25
	Producto	0,03						0,28
Cromo (% máx.)	Colada	0,03						0,25
	Producto	0,03						0,29
Molibdeno (% máx.)	Colada	0,01						0,08
	Producto	0,01						0,09
Zinc (% máx.)		0,01						
		0,01						
Aluminio (% máx.)		0,07						
		0,07						
Vanadio (% máx.)*	Colada	0,01-0,05						0,08
	Producto	0,01-0,055						0,09
Notas: * Tratándose de acero microaleado Tipo 1, el vanadio es sustituto del niobio. Se permite la combinación de niobio y vanadio siempre y cuando el análisis de colada y el análisis de producto se encuentren dentro de un intervalo 0,01-0,055. Cuando el silicio es mayor que 0,10% en colada, el contenido máximo de carbono debe ser de 0,28%.								

6.5.1.1 El cobre, níquel, cromo, molibdeno, zinc y aluminio pueden estar presentes en el acero de la lámina microaleada, siempre y cuando no excedan los valores indicados en la Tabla 4.

No se permite agregar otros elementos para obtener efectos de aleación.

6.5.1.2 El tamaño del grano ferrítico debe ser 6 o más fino.

6.5.1.3 La comprobación de las especificaciones químicas y mecánicas establecidas en la Tabla 4, se hará mediante el certificado de origen de la lámina, en el que se ostente el cumplimiento de la Norma Mexicana NMX-B-266-1989, en términos de lo dispuesto en el Procedimiento para la Evaluación de la Conformidad del presente Proyecto de Norma Oficial Mexicana.

6.5.2 Espesores.

Los espesores de la lámina utilizada para la fabricación de recipientes clase I, deben estar conforme a las especificaciones descritas en la Tabla 5.

Tabla 5
Espesores mínimos de lámina, en mm

Capacidad nominal, kg	$\geq 10 - \leq 30$		$\square 30 - \leq 45$	
Tipo de lámina	Acero microaleado	Acero al carbono	Acero microaleado	Acero al carbono
Sección cilíndrica	2,12	No permitido	2,46	No permitido
Casquetes o semicápsulas	2,12	No permitido	2,46	No permitido
Base de sustentación	2,66			
Cuello protector	2,12			

6.5.2.1 Espesores para recipientes Tipo C.

Tratándose de recipientes Tipo C, el espesor del cuerpo principal (casquetes y, en su caso, sección cilíndrica) no debe ser inferior de 1,98 mm, y se debe calcular en función del diseño del recipiente, conforme a lo siguiente:

- a) Para recipientes formados por dos casquetes y una sección cilíndrica:

$$S = \frac{2P (1,3 D^2 + 0,4 d^2)}{E (D^2 - d^2)} \quad \text{o} \quad t = \frac{D}{2} \left[1 - \sqrt{\frac{SE - 1,3 P_h}{SE + 0,4 P_h}} \right]$$

- b) Para recipientes semicapsulados:

$$S = \frac{Ph(1,3D^2 + 0,4d^2)}{D^2 - d^2}$$

Donde:

S, es el esfuerzo de la pared, en MPa.

P, es la presión de diseño, en MPa.

P_h, es la presión de prueba (2P).

D, es el diámetro exterior, en mm.

t, es el espesor del material (D-d) / 2.

d, es el diámetro interior, en mm.

E, es la eficiencia de la junta longitudinal (Eficiencia 1,00 equivale a 100% radiografiado; eficiencia 0,90 equivale a radiografiado selectivo, 1 de cada 50 recipientes; eficiencia 0,75 es sin radiografiado).

El espesor debe ser tal que el esfuerzo de la pared no exceda al valor de cualquiera de las siguientes consideraciones:

- i. El 50% de la mínima resistencia a la tensión del material (determinado como se indica en la NMX-B-172-1988), o
- ii. 242,64 MPa (2 460,85 kgf/cm²).

El espesor de la lámina de los casquetes debe ser como mínimo el 90% del espesor de la lámina del cuerpo. En adición a lo anterior y para recipientes con espesor de cuerpo cilíndrico menor de 2,54 mm, la relación de la longitud tangencial con el diámetro exterior no debe exceder de 4:1.

En lo que refiere a los espesores de la lámina utilizada para el cuello protector y la base de sustentación, éstos deben ser los indicados en la Tabla 5.

6.6 Soldadura.**6.6.1 Método de aplicación.**

Los métodos para la aplicación de soldadura deben ser los que se especifican en la Tabla 6, debiendo los cordones de las costuras ser continuos y sin defectos (socavados, rebordes, porosidades o salpicaduras).

Tabla 6

Métodos de soldadura para recipientes clase I

Parte del recipiente	Método de aplicación
Sección cilíndrica y casquetes o semicápsulas	Máquina o Automático
Medio cople, cuello protector y base de sustentación	Máquina, Automático, Semiautomático o Manual

6.6.2 Calificación de procedimientos.

Los procedimientos de soldadura empleados en la fabricación del recipiente deben ser previamente calificados por medio de pruebas de resistencia a la tensión y dobléz como se indica en la Norma Mexicana NMX-H-007-1978.

Para la calificación del procedimiento de soldadura, se deben tomar y probar las probetas de los cordones de soldadura conforme se indica en la Figura 6.9.

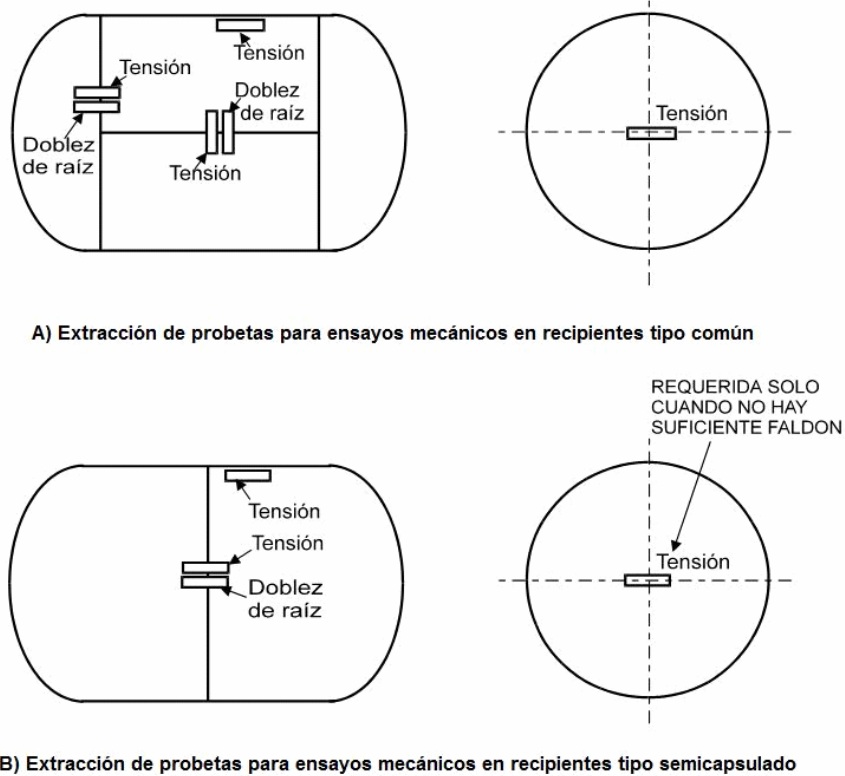


Figura 6.9

Extracción de probetas de prueba

El fabricante de recipientes debe mantener un archivo actualizado de los registros de procedimientos de soldadura utilizados, y conservar el historial por un periodo mínimo de tres años.

6.6.2.1 Especificaciones de procedimiento de soldadura (EPS).

Las EPS deben ser revisadas y recalificadas cuando ocurra cualquiera de los siguientes supuestos:

- Un cambio en las especificaciones de uno o los dos materiales base a ser soldados;
- Un cambio en el material de aporte;
- Un cambio en la composición o tipo de fundente utilizado, en arco eléctrico sumergido;
- Un cambio en la posición de soldar (diferente a la calificada);
- Un decremento de 27,8 grados o más, en la temperatura mínima de precalentamiento especificada (Kelvin o Celsius, en función de la escala utilizada);
- Un cambio en la temperatura del tratamiento térmico y/o rango del tiempo de ciclo;
- La omisión o adición de un respaldo en un cordón de soldadura a tope;
- Un cambio de pasadas múltiples por lado, a una pasada única por lado;
- Un cambio de un arco simple a arcos múltiples, o viceversa, o
- Un cambio de un tipo de gas de soldar a otro, o un cambio en la composición del gas utilizado, del 15% o mayor.

La recalificación a la que se refiere el párrafo anterior, no es requerida en caso de cambio en el tamaño de partícula del fundente.

6.6.3 Calificación de soldadores.

Los soldadores y operadores de máquinas de soldar que se empleen en el proceso de soldadura del recipiente, deben ser calificados mediante pruebas de tensión y doblez, como se indica en la Norma Mexicana NMX-H-007-1978, o mediante examen radiográfico efectuado como se indica en la Norma Mexicana NMX-B-086-1991. Si la calificación se efectúa mediante examen radiográfico de la soldadura, debe cumplirse con los criterios establecidos en el numeral 12.2.4.3.

Para la calificación de soldadores y operadores de máquinas de soldar, se deben tomar y probar las probetas de los cordones de soldadura conforme se indica en la Figura 6.9.

6.6.3.1 La calificación de los soldadores y operadores de máquinas de soldar, debe ser efectuada cuando:

- a) Ocurra en las EPS cualquiera de los supuestos descritos en el numeral 6.6.2.1;
- b) El operador no haya realizado labores de soldadura durante un periodo de tres meses o más, o haya realizado labores de soldadura en otro proceso durante seis meses o más, o
- c) La persona responsable de control de calidad lo considere conveniente, a efecto de identificar la habilidad del operador.

El fabricante de recipientes debe mantener un archivo actualizado de los registros de calificación de sus soldadores y operadores de máquinas de soldar, y conservar el historial por un periodo mínimo de tres años.

6.6.4 Cordones de soldadura.

Los cordones de soldadura deben cumplir, sin excepción alguna, con las siguientes condiciones:

- a) Sin socavados, rebordes, porosidades o chisporroteo en las orillas del cordón.
- b) Altura de la corona de 0,8 a 3,2 mm.
- c) Ancho máximo del cordón de 12,7 mm.
- d) La soldadura de unión a tope debe tener penetración total.

6.6.5 Relevo de esfuerzos.

Al terminar con los procesos de soldadura, los recipientes deben someterse a un tratamiento térmico para eliminar los esfuerzos residuales. Este debe llevarse a cabo en un horno con termógrafo, elevando la temperatura de los recipientes hasta 898 ± 25 K ($625 \pm 25^\circ\text{C}$), la cual debe mantenerse durante 7 min como mínimo. El enfriamiento de los recipientes debe ser al aire quieto, hasta alcanzar cuando menos una temperatura de 493 K (220°C).

El fabricante de recipientes debe mantener un archivo actualizado de los registros de las gráficas del termógrafo, y conservar el historial por un periodo mínimo de tres años.

6.6.6 Reparación de cordón de soldadura.

6.6.6.1 Reparación sin relevo de esfuerzos.

En caso de requerirse reparación de cordones de soldadura, después de haber sometido al recipiente al tratamiento térmico descrito en el numeral 6.6.5, se permite omitir la aplicación de un nuevo relevo de esfuerzos, en las siguientes condiciones:

- a) Cuando la longitud de la reparación del cordón de soldadura no exceda de 40 mm en la junta longitudinal, en cualquiera de las circulares o en las intersecciones de ambas.
- b) Cuando la longitud de la reparación del cordón de soldadura no exceda de 10 mm en la soldadura del medio cople.
- c) El número total de reparaciones por recipiente no debe exceder de 3, con una separación mínima de 10 mm entre una y otra.

6.6.6.2 Reparación con relevo de esfuerzos.

Los recipientes que, después de haber sido sometidos al relevo de esfuerzos descrito en el numeral 6.6.5, presenten en sus cordones de soldadura defectos mayores a los especificados en el numeral anterior, podrán repararse siempre y cuando se remuevan todos los defectos de soldadura y sean sometidos nuevamente a dicho tratamiento térmico, así como a la prueba hidráulica o neumática descrita en el numeral 12.1.3.

6.7 Acabado.**6.7.1 Superficie.**

Los recipientes deben presentar una superficie lisa, uniforme y exenta de abolladuras, pliegues, grietas, aristas o rebabas, chisporroteo de soldadura o exceso de sellador.

La superficie de los recipientes debe someterse a un proceso de limpieza con granalla o fosfatizado.

6.7.2 Pintura.

Los recipientes deben recubrirse en su totalidad con una capa de pintura en polvo horneable, tipo poliéster, aplicada electrostáticamente, con espesores de 50 a 200 micrómetros, y para los interiores del cuello protector y de la base de sustentación, de 50 a 200 micrómetros, dando una resistencia mínima al intemperismo de 350 h a la luz ultravioleta y de 350 h a la corrosión en niebla salina, como se establece en el método de prueba establecido en el numeral 12.3.1.

6.7.2.1 Correcciones en pintura.

Los recipientes con pequeños raspones o rayones, pueden ser reparados con esmalte anticorrosivo líquido de secado al aire, cuyo color, tono y adherencia se asemejen a la pintura original.

Los recipientes con pintura tierna, quebradiza, adherencia pobre, oxidaciones por falta de pintura o espesor menor a 50 micrómetros, deben ser repintados completamente y horneados, sin la presencia de la válvula de servicio.

6.8 Vida útil.

El uso de los recipientes clase I como contenedores de Gas L.P. estará sujeto al cumplimiento, en todo momento, de las especificaciones señaladas en el presente Proyecto de Norma Oficial Mexicana y de las condiciones de seguridad previstas en la Norma Oficial Mexicana NOM-011/1-SEDG-1999, sin perjuicio de que tendrán una vida útil máxima de 12 años a partir de su fecha de fabricación, al término de la cual deberán ser retirados del servicio e inutilizados.

No obstante lo dispuesto en el párrafo anterior, los recipientes clase I que tengan 12 años a partir de su fecha de fabricación, podrán continuar en uso cuando cumplan con las especificaciones técnicas que para el efecto determine la norma oficial mexicana correspondiente.

7. Recipientes de acero inoxidable (Clase II)**7.1 Materiales.****7.1.1 Generalidades.**

Los materiales de fabricación que se utilicen para los casquetes superior e inferior, y en su caso, para la sección cilíndrica, deben ser de acero inoxidable. Los materiales que se utilicen para los demás aditamentos que vayan soldados al recipiente, tales como base de sustentación y cuello protector, deben ser de acero inoxidable o, en su caso, de un material compatible con dicho acero.

Para efectos de lo dispuesto en el párrafo anterior, se entenderá como material compatible cualquier tipo de acero susceptible de ser fijado permanentemente, mediante soldadura, al cuerpo del recipiente transportable, sin generar corrosión.

La lámina de acero inoxidable que se utilice para la fabricación de recipientes clase II debe cumplir con las características y propiedades señaladas en el Apéndice 1, por lo que la comprobación de las especificaciones químicas y mecánicas del acero inoxidable, se hará mediante el certificado de origen de la lámina, en términos de lo dispuesto en el Procedimiento para la Evaluación de la Conformidad del presente Proyecto de Norma Oficial Mexicana.

Los materiales de soldadura que se utilicen, deben ser tales que sean capaces de proporcionar soldaduras uniformes y sin defectos (socavados, rebordes, porosidades o salpicaduras). Las características de resistencia de las soldaduras presentes en el recipiente terminado, no deben ser menores a las consideradas para el diseño del recipiente.

7.1.2 Categorías de acero inoxidable.

Se permite el uso de los siguientes tipos de acero inoxidable, siempre y cuando éste cumpla con lo establecido en el Apéndice 1 de la siguiente forma:

- a) Ferrítico;
- b) Austenítico, o
- c) Ferrítico/Austenítico (dúplex).

Los materiales que se vayan a utilizar para la fabricación de los casquetes o semicápsulas, y en su caso, de la sección cilíndrica del recipiente, deben contar con certificado que demuestren el cumplimiento de lo dispuesto en el presente numeral y el 7.1.1.

7.2 Diseño.**7.2.1 Planos.**

Se debe proporcionar uno o más planos, completamente acotados, de las dimensiones y tolerancias del recipiente terminado y de cada uno de sus componentes y aditamentos, incluyendo la válvula de servicio.

Se puede acompañar los planos con la memoria técnica correspondiente que contenga los datos relativos a los requisitos de diseño establecidos en el presente Proyecto de Norma Oficial Mexicana.

7.2.2 Sección cilíndrica.**7.2.2.1 Espesor de pared.**

El espesor de pared, a , de la sección cilíndrica debe ser no menor al que resulte del siguiente cálculo:

$$a = \frac{D}{2} \left(1 - \sqrt{\frac{10 \cdot F \cdot J \cdot R_e - \sqrt{3} \cdot p_h}{10 \cdot F \cdot J \cdot R_e}} \right)$$

En donde:

- a es el espesor mínimo calculado de la sección cilíndrica del recipiente, en mm.
- D es el diámetro exterior del recipiente, en mm.
- J es el factor de reducción de esfuerzos¹
- F es el factor de diseño de esfuerzos (equivalente al esfuerzo sobre la pared del recipiente a la presión de prueba, p_h , ante un límite elástico, R_e , garantizado)²
- R_e es el límite elástico del acero utilizado, en MPa³
- R_g es el valor mínimo de resistencia a la tensión del recipiente terminado, garantizado por el fabricante, en MPa.
- p_h es la presión de prueba.

¹ $J = 0,9$ en recipientes con soldadura longitudinal; $J = 1,0$ en recipientes con soldadura circunferencial

² $F = 0,77$

³ R_e se debe calcular a partir del R_g garantizado por el fabricante, y está limitado a un máximo de $0,85 R_g$

El espesor de pared mínimo debe también satisfacer los requerimientos descritos en el numeral 7.2.5.

7.2.3 Casquetes.**7.2.3.1 Formas.**

La forma de los casquetes debe ser tal que se cumpla con las siguientes condiciones:

- a) Para casquetes toriesféricos: $R \leq D$; $r \geq 0,1D$; $h \geq 4b$ [ver Figura 7.1, a)]
- b) Para casquetes elipsoidales: $H \geq 0,192D$; $h \geq 4b$ [ver Figura 7.1, b)]

En donde:

- b es el espesor mínimo calculado del casquete del recipiente, en mm.
- R es el radio de abombado interior del casquete, en mm.
- D es el diámetro exterior del recipiente, en mm.
- r es el radio interior del codo (doblez) del casquete, en mm.
- h es la altura del faldón, en mm
- H es la altura exterior de la parte convexa del casquete, en mm.

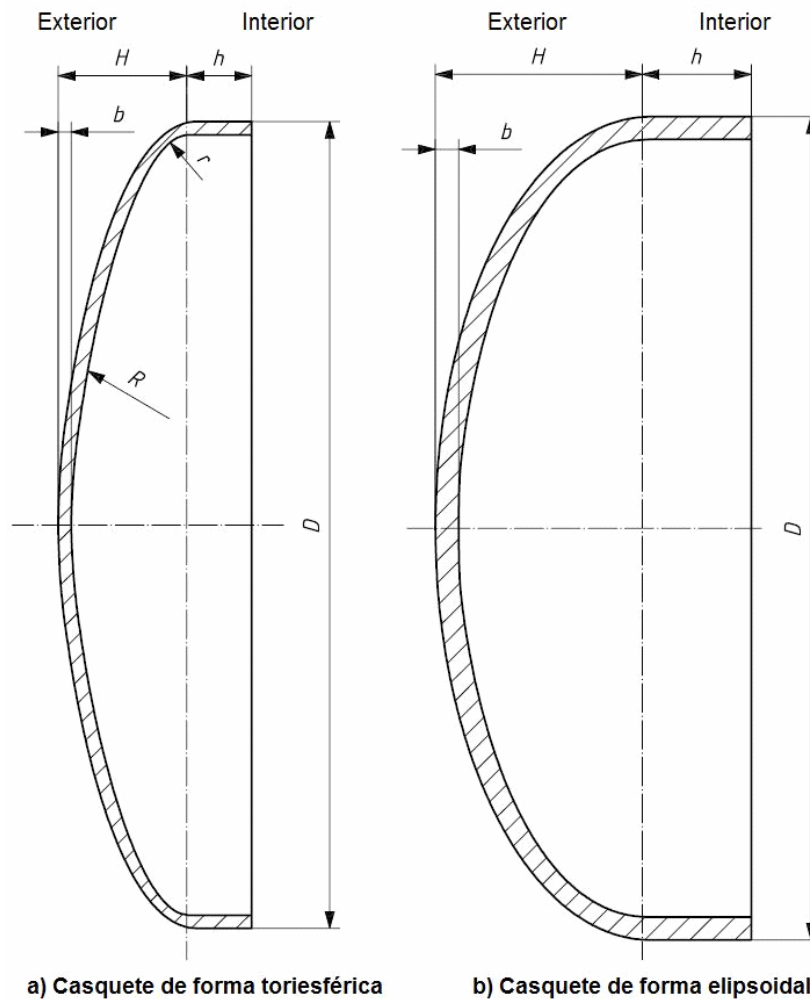


Figura 7.1

Formas de casquete

Nota: En casquetes de forma toriesférica, la altura H puede ser calculada utilizando la siguiente fórmula:

$$H = (R + b) - \sqrt{\left[(R + b) - \frac{D}{2}\right] \cdot \left[(R + b) + \frac{D}{2} - 2(r + b)\right]}$$

7.2.3.2 Espesor de pared.

El espesor de pared, b , de los casquetes del recipiente debe ser no menor al que resulte del siguiente cálculo:

$$b = a_1 \times C$$

En donde:

b es el espesor mínimo calculado del casquete del recipiente, en mm.

a_1 es el valor de a , calculado con la fórmula descrita en el numeral 7.2.2.1, utilizando $J = 1,0$

C es el factor de forma del abombado del casquete, cuyo valor se obtiene de la Figura 7.2 o de la Figura 7.3 y la Tabla 7, según corresponda, en función de la relación que exista entre la altura exterior de la parte convexa del casquete (H) y el diámetro exterior del recipiente (D).

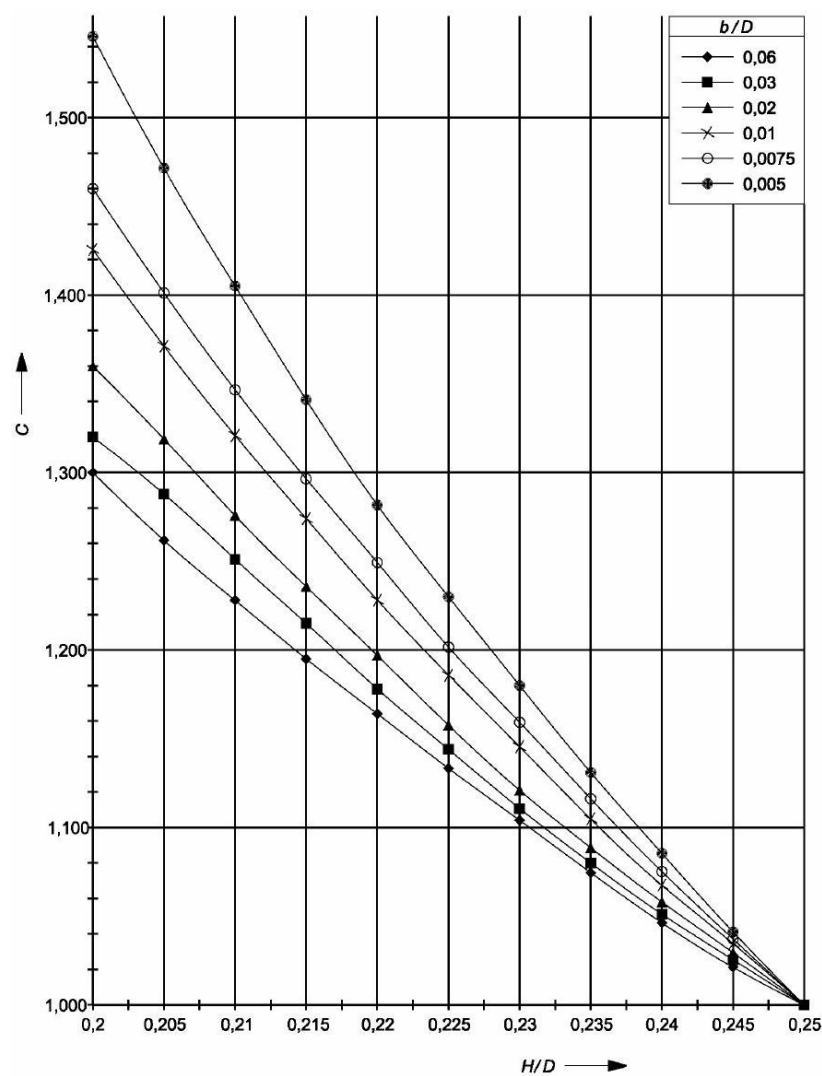


Figura 7.2

Valores del factor de forma, C , para un H/D entre 0,20 y 0,25

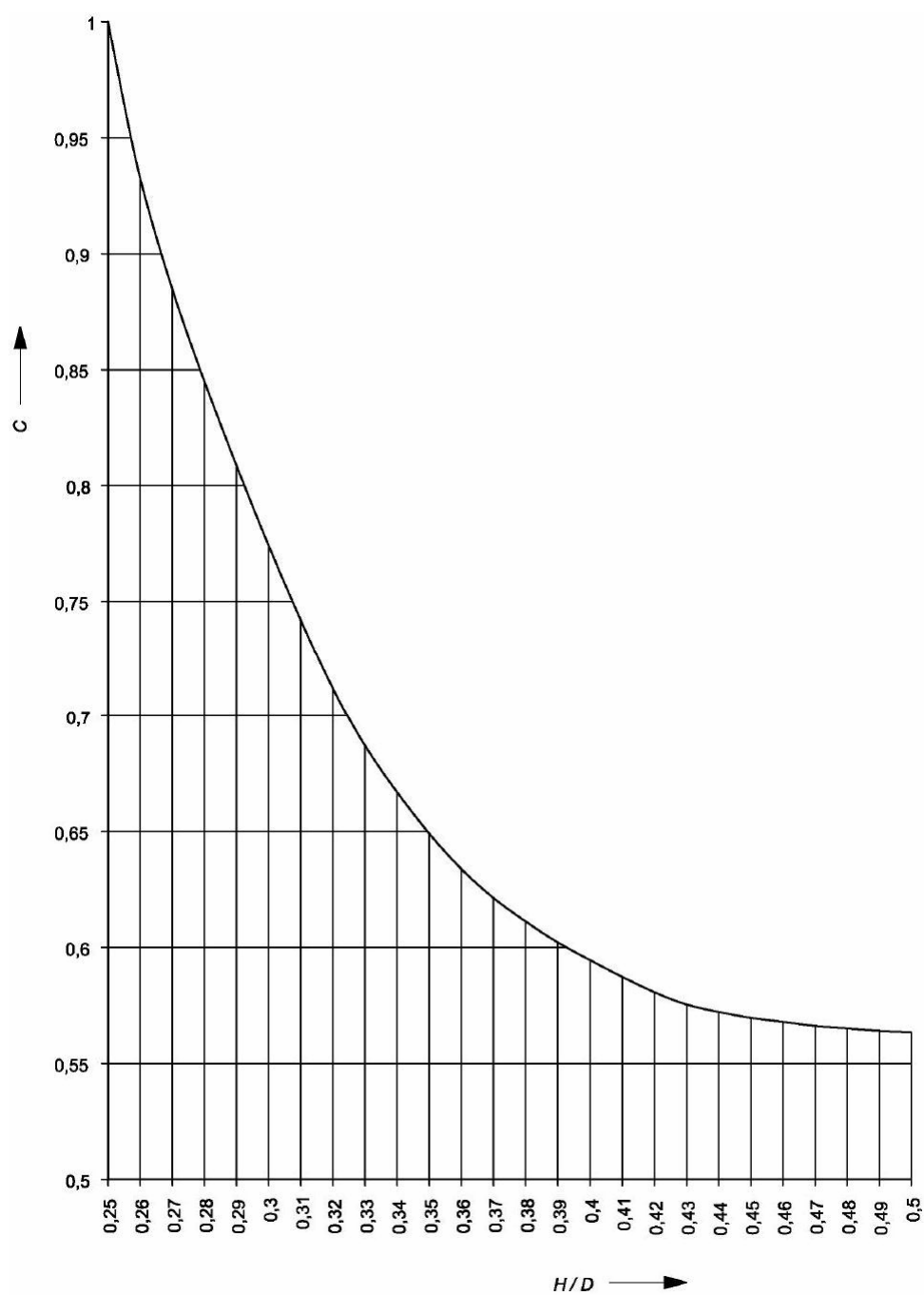


Figura 7.3

Valores del factor de forma, C , para un H/D entre 0,25 y 0,50

Tabla 7
Relación entre H/D y el factor de forma C

H/D	C	H/D	C
0,25	1,000	0,38	0,612
0,26	0,931	0,39	0,604
0,27	0,885	0,40	0,596
0,28	0,845	0,41	0,588
0,29	0,809	0,42	0,581
0,30	0,775	0,43	0,576
0,31	0,743	0,44	0,572
0,32	0,713	0,45	0,570
0,33	0,687	0,46	0,568
0,34	0,667	0,47	0,566
0,35	0,649	0,48	0,565
0,36	0,633	0,49	0,564
0,37	0,621	0,50	0,564

Nota: Se pueden obtener valores intermedios por interpolación lineal.

7.2.4 Casquetes de formas alternativas.

Se pueden utilizar casquetes de formas distintas de las indicadas en el numeral 7.2.3, siempre que se demuestre la adecuación de su diseño mediante la prueba de resistencia a ciclos de presión descrita en el numeral 12.1.7.

7.2.5 Espesor de pared mínimo.

El espesor de pared mínimo de la sección cilíndrica, a , y de los casquetes, b , debe ser no menor al que resulte de los siguientes cálculos:

- a) Para $D \leq 100$ mm: $a = b = 1,1$ mm
- b) Para $100 \text{ mm} < D \leq 150$ mm: $a = b = 1,1 + [0,008 (D-100)]$ mm
- c) Para $D > 150$ mm: $a = b = (D/250) + 0,7$ mm, con un mínimo absoluto de 1,5 mm

Las especificaciones anteriores son aplicables a los espesores, tanto de la sección cilíndrica como de los casquetes, independientemente de que tales componentes del recipiente sean diseñados mediante los cálculos señalados en los numerales 7.2.2 y 7.2.3, o de conformidad con lo dispuesto en el numeral 7.2.4.

En caso de que la longitud de la sección cilíndrica del recipiente, medida entre los inicios de las partes convexas de los dos casquetes, sea no mayor de $\sqrt{(2bD)}$, el espesor de pared de dicha sección debe ser no menor que el valor de espesor calculado para la parte convexa, de conformidad con lo dispuesto en el numeral 7.2.3.2.

7.2.6 Aberturas.

La ubicación de las aberturas para el medio cople debe estar limitada a los casquetes del recipiente.

Cada abertura en el recipiente debe ser reforzada mediante collarín o similar, de acero compatible, fijado mediante soldadura y diseñado para evitar concentraciones de esfuerzos. Lo anterior, debe ser comprobado mediante los cálculos de diseño correspondientes, o mediante la prueba de resistencia a ciclos de presión descrita en el numeral 12.1.7.

7.2.7 Medio cople.

La parte superior del cuello puede ser cónica o cilíndrica. Debe contar con un orificio concéntrico que presente una rosca hembra cónica para cuerda macho tipo N.P.T., y estar soldada en el centro del casquete superior.

Las cuerdas internas del cuello deben ser tales que permitan la instalación correcta de la válvula de servicio, y por ende, minimice los esfuerzos sobre el cuello después de la aplicación del torque correspondiente en términos de lo dispuesto en el numeral 10.1.2.

7.2.7.1 Concentricidad y desviación máxima.

El eje de la rosca del medio cople debe ser concéntrico al eje del recipiente, con tolerancia de 2,5 mm (ver Figura 7.4).

La desviación máxima del eje del recipiente con el eje de la rosca del medio cople será de 0,1745 rad (10°) (ver Figura 7.4).

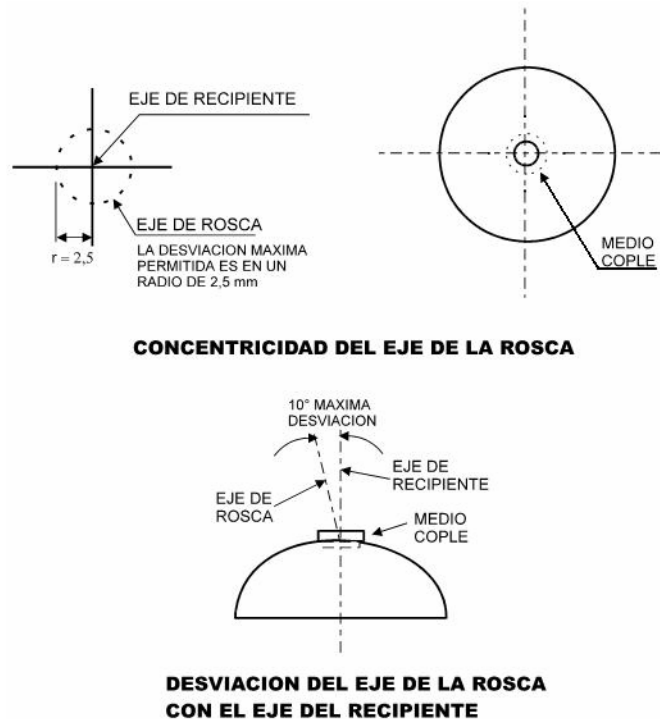


Figura 7.4

Concentricidad y desviación del medio cople con el recipiente

7.2.8 Aditamentos no sujetos a presión.

Cada aditamento debe estar libre de uniones de soldadura longitudinal o circunferencial, y diseñado de tal forma que permita la inspección de las soldaduras de dicho aditamento y evite posibles concentraciones de agua.

7.2.8.1 Base de sustentación.

Todo recipiente clase II debe contar con una base de sustentación, o soporte similar, que permita proveer estabilidad al recipiente terminado. Dicha base debe quedar fijada mediante soldadura al casquete inferior del recipiente, con su eje concéntrico al de dicho recipiente, y de tal forma que permita la inspección de la soldadura circunferencial inferior.

La base de sustentación debe contar con orificios semicirculares, o diseño similar, de tal forma que se garantice la ventilación del espacio encerrado por la base.

7.2.8.2 Cuello protector.

Todo recipiente clase II debe contar con un cuello protector, de corte limpio (sin rebaba ni filos cortantes), que permita evitar daños a la válvula de servicio.

El cuello protector puede tener forma cilíndrica, semicilíndrica, o estar formado por dos arcos enfrentados, y debe contar con una o más ventanas, según corresponda, para efectos de permitir la maniobrabilidad del recipiente.

El cuello protector debe quedar fijado mediante soldadura al casquete superior del recipiente, con su eje concéntrico al de dicho recipiente, y de tal forma que, ya sea la forma del cuello o las ventanas que se utilicen, permitan la conexión de la válvula de servicio a una instalación de aprovechamiento.

7.2.9 En el diseño y fabricación de recipientes de cualquier tipo, no se permite que la inclusión de partes y/o accesorios en el exterior de los recipientes, adicionales a los descritos en los numerales 7.2.1 al 7.2.8.

7.3 Fabricación.

El fabricante debe asegurarse de que las partes sometidas a presión de los recipientes, presenten espesores y superficies uniformes, exentas de rebabas, protuberancias y de cualquier defecto visible que pudiera afectar la integridad del recipiente terminado.

7.3.1 Soldadura.

7.3.1.1 Método de aplicación.

Los métodos para la aplicación de soldadura deben ser totalmente mecanizados o automáticos con objeto de proporcionar soldaduras uniformes y reproducibles. Tratándose de las uniones longitudinales y circunferenciales para la sección cilíndrica y casquetes del recipiente, el método de aplicación de soldadura debe ser automático o semiautomático.

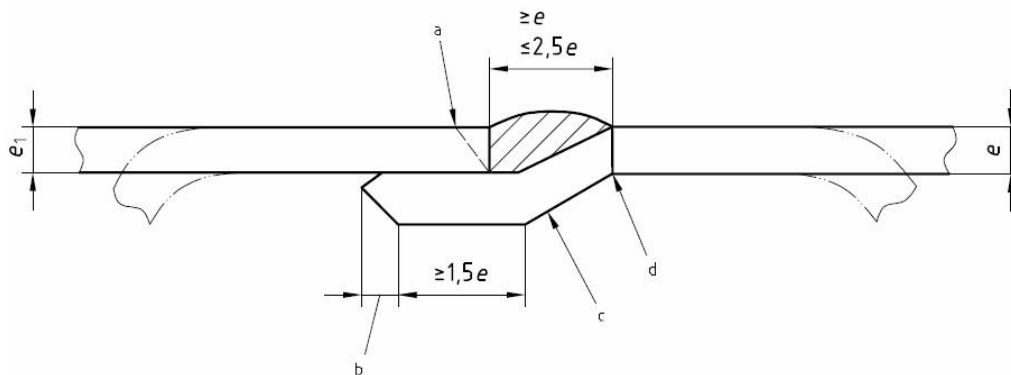
7.3.1.2 Calificación de procedimientos y de soldadores.

Son aplicables a la calificación de los procedimientos de soldadura, así como de los soldadores empleados en la fabricación de recipientes clase II, las disposiciones contenidas en los numerales 6.6.2 y 6.6.3.

7.3.1.3 Uniones.

No debe haber más de una unión longitudinal y, en su caso, ésta debe ser soldada a tope, quedando prohibida la soldadura de tipo bordoneado. En las soldaduras longitudinales no deben utilizarse bandas de soporte permanentes.

No debe haber más de dos uniones circunferenciales sobre la pared de la sección cilíndrica del recipiente y, en su caso, éstas deben ser soldaduras a tope, o soldaduras a tope con un miembro desplazado para formar una banda de soporte integrada; es decir, soldaduras de tipo bordoneado (ver Figura 7.5).



- a Bisel opcional
- b Como se desee
- c Profundidad del desplazamiento = e_1
- d Interior del recipiente-debe evitarse una posible arista
- e Espesor del metal que está desplazado
- e_1 Espesor del metal que no está desplazado

Figura 7.5

Ilustración de una típica soldadura a tope con bordoneado

Los cordones de soldadura deben ser continuos y sin defectos (solapamientos, socavados, rebordes, salpicaduras o irregularidades abruptas). No debe haber grietas, muescas o porosidades en la superficie soldada o en la superficie adyacente a la soldadura. La superficie soldada debe ser regular y lisa, sin ninguna concavidad. El espesor de soldadura excedente no debe ser mayor de $\frac{1}{4}$ del ancho de la soldadura.

Las soldaduras a tope y las soldaduras a tope bordoneadas deben ser soldaduras de penetración completa.

7.3.2 Tara y capacidad volumétrica.

La capacidad volumétrica y la tara real de los recipientes clase II, incluyendo su válvula de servicio, no deben diferir del $\pm 1\%$ en relación a los valores de capacidad de agua y de tara, respectivamente, que se identifiquen en los mismos de conformidad con lo dispuesto en el numeral 9.1.2.

7.4 Tratamiento térmico a recipiente terminado.

Una vez concluida la fabricación del recipiente, este último debe someterse a un tratamiento térmico para eliminar los esfuerzos residuales.

Lo dispuesto en el párrafo anterior puede ser atendido ya sea mediante la aplicación de un relevo de esfuerzos, conforme a lo dispuesto en el numeral 6.6.5, o mediante un tratamiento de recocido alternativo, tal como la normalización, que permita al recipiente obtener las propiedades mecánicas del material exigidas por el diseño y por el presente Proyecto de Norma Oficial Mexicana.

El fabricante de recipientes debe mantener un archivo actualizado de los registros de los tratamientos térmicos aplicados, y conservar el historial por un periodo mínimo de tres años.

7.5 Tolerancias dimensionales.

7.5.1 Ovalización.

La ovalización de la sección cilíndrica o cuerpo del recipiente debe ser tal, que la diferencia entre los diámetros exteriores máximo y mínimo de la misma sección transversal, no sea superior al 1% de la media de dichos diámetros, en caso de recipientes de dos piezas, o al 1,5% en caso de recipientes de tres piezas.

Para efectos de lo dispuesto en el párrafo anterior, no se permiten las mediciones a partir de los cordones de soldadura, sino en todo caso, las mediciones a partir del área adyacente a las soldaduras.

7.5.2 Rectitud.

La desviación máxima de la sección cilíndrica o cuerpo del recipiente respecto a una línea recta, no debe ser superior al 0,3% de la longitud de dicha sección.

7.5.3 Verticalidad.

Cuando el recipiente esté sostenido sobre su base de sustentación, la sección cilíndrica y la abertura concéntrica deben ser verticales con una desviación máxima del 1% de la longitud de dicha sección.

7.6 Acabado.

Los recipientes terminados deben presentar una superficie lisa, uniforme y exenta de abolladuras, pliegues, grietas, aristas o rebabas, así como de chisporroteo de soldadura o exceso de sellador.

7.7 Vida útil.

La vida útil de los recipientes clase II deberá ser determinada por el fabricante de los mismos con base en el modelo correspondiente.

No obstante lo dispuesto en el párrafo anterior, el uso de los recipientes referidos como contenedores de Gas L.P. estará sujeto al cumplimiento, en todo momento, de las especificaciones señaladas en el presente Proyecto de Norma Oficial Mexicana y de las condiciones de seguridad previstas en la Norma Oficial Mexicana NOM-011/1-SEDG-1999.

8. Recipientes de materiales compuestos (Clase III)

8.1 Materiales.

8.1.1 Materiales para el recubrimiento.

Los materiales del recubrimiento deben ser de fibra de carbono, fibra de aramida, fibra de vidrio, o cualquier mezcla de las mismas.

Tratándose de recipientes sin forro fabricados a partir de dos mitades unidas entre sí, los materiales compuestos que se utilicen deben ser compatibles con el gas propano, de conformidad con lo dispuesto en el Apéndice 3.

La matriz que se utilice para el recubrimiento, o en su caso el adhesivo que se utilice para tal efecto en los recipientes señalados en el párrafo anterior, deben ser polímeros adecuados para el uso y entorno al que estarán expuestos los recipientes, tales como resina epoxi, epoxi modificado con amina o anhídrido endurecedor, éster de vinilo o poliéster.

8.1.2 Materiales del forro.

En caso de utilizar forro, éste debe ser fabricado a partir de materiales que sean compatibles con el gas propano, de conformidad con lo dispuesto en los Apéndices 2 y 3, según corresponda al tipo de material utilizado.

Los forros metálicos pueden fabricarse a partir de los siguientes materiales:

- a) Acero sin soldadura;
- b) Acero inoxidable sin soldadura;
- c) Aleación de aluminio sin soldadura;
- d) Acero soldado;
- e) Acero inoxidable soldado, o
- f) Aluminio soldado.

8.1.3 Los materiales utilizados tanto para el recubrimiento como, en su caso, para el forro, deben ser de calidad uniforme y consistente. El fabricante debe asegurarse que cada lote de materiales presente las propiedades químicas y mecánicas correspondientes, y mantener un registro en el que se puedan identificar los materiales utilizados para cada recipiente.

La comprobación de las propiedades de los materiales utilizados para el recubrimiento y el forro, se hará mediante los certificados de origen correspondientes, en términos de lo dispuesto en el Procedimiento para la Evaluación de la Conformidad del presente Proyecto de Norma Oficial Mexicana.

8.2 Diseño.

8.2.1 Componentes y aditamentos.

Los recipientes de material compuesto deben estar conformados por los siguientes componentes y aditamentos:

- a) Un forro interno, de material metálico o no metálico*;
- b) Un recubrimiento, conformado por capas de fibras continuas en una matriz; cuando no se utilice forro, el recubrimiento puede ser fabricado a partir de dos mitades unidas con un adhesivo de conformidad con lo dispuesto en el numeral 8.1.1;
- c) Un medio cople, para la conexión de la válvula de servicio, y
- d) Una cubierta exterior, para proveer al recipiente y su válvula de servicio de protección externa.

** Componente optativo.*

En adición a lo dispuesto en el párrafo anterior, los recipientes de material compuesto también pueden incluir aditamentos tales como anillo para medio cople.

La cubierta externa debe proveer estabilidad al recipiente sobre nivel de piso terminado, y evitar el contacto directo del recubrimiento con el piso. Cuando la cubierta sea parte integral del diseño del recipiente, debe ir integrada al mismo en forma permanente.

Los recipientes que utilicen forro, deben diseñarse tomando en cuenta que el forro no va a soportar carga. Tratándose de forros metálicos, la superficie exterior de los mismos debe ser homogénea, tersa y contar con protector anticorrosivo.

8.2.1.1 Medio cople.

El medio cople debe ser metálico y se debe diseñar de tal forma que cuente con las cuerdas suficientes para permitir el roscado total de la válvula de servicio, resistir el torque necesario para el acoplamiento de dicho accesorio en términos de lo dispuesto en el numeral 10.1.2, y minimizar los esfuerzos sobre el cuello.

La parte superior del cuello puede ser cónica o cilíndrica. El medio cople debe contar con un orificio concéntrico que presente una rosca hembra cónica para cuerda macho tipo N.P.T., y estar ubicado en el centro superior del recipiente o del forro, según sea el caso.

8.2.1.1.1 Concentricidad y desviación máxima.

El eje de la rosca del medio cople debe ser concéntrico al eje del recipiente, con tolerancia de 2,5 mm (ver Figura 8.1).

La desviación máxima del eje del recipiente con el eje de la rosca del medio cople será de $0,1745 \text{ rad}$ (10°) (ver Figura 8.1).

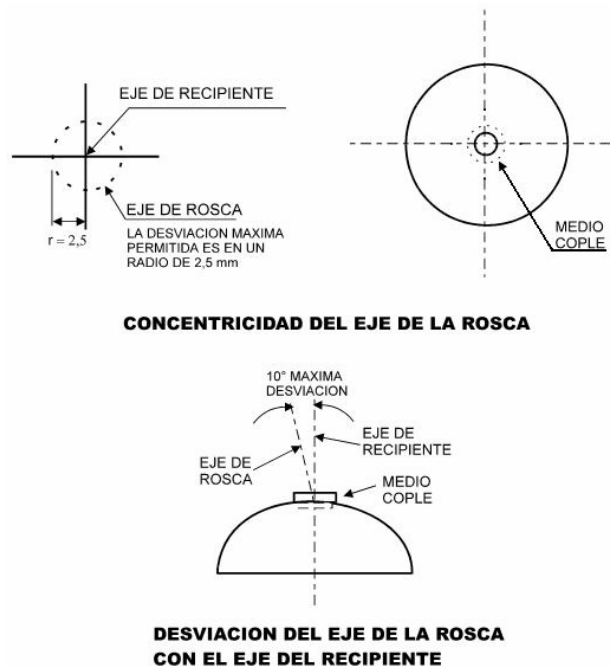


Figura 8.1

Concentricidad y desviación del medio cople con el recipiente

8.2.1.1.2 Anillo para medio cople.

Cuando se utilice un anillo para el medio cople, éste debe ser de un material compatible con el del recipiente y debe estar firmemente asegurado mediante un sistema adhesivo que corresponda al material del forro (o al del recipiente, si éste no lleva forro).

La carga axial de diseño necesaria para retirar el anillo debe ser superior a 10 veces la masa del recipiente vacío y no inferior a 1 000 N. El torque mínimo para hacer girar el anillo debe ser mayor de 100 Nm. El diseño debe establecer el torque máximo.

8.2.2 Esfuerzo de fibras.

Los recipientes de material compuesto deben diseñarse de tal forma que evidencien alta confiabilidad ante la aplicación de cargas sostenidas y de cargas cíclicas. Para efectos de lo anterior, el fabricante debe tener el registro de las propiedades mecánicas de cada tipo de fibra utilizada en el recubrimiento, así como de las razones mínimas de esfuerzo de fibra.

La razón de esfuerzo de fibra señalada en el párrafo anterior, es entendida como el esfuerzo de fibra a la presión de ruptura mínima calculada, dividida entre el esfuerzo de fibra a 2/3 la presión de prueba.

De conformidad con el material utilizado, las razones mínimas de esfuerzo de fibra deben ser:

- a) Vidrio: 3,4
- b) Aramida 3,1
- c) Carbono 2,4

8.2.3 Tratándose de recipientes sin forro, fabricados a partir de dos mitades unidas entre sí, se deben cumplir los siguientes requerimientos adicionales:

- a) El ángulo de la unión circunferencial respecto a la horizontal, debe ser menor de 10° ;
- b) El espesor del adhesivo utilizado debe ser menor de 0,25 mm, y
- c) La longitud (ancho) de la unión del adhesivo debe ser mayor o igual que 10 veces el espesor de pared mínimo de la sección cilíndrica del recipiente.

8.3 Planos.

Por cada nuevo diseño de recipiente, se debe proporcionar uno o más planos detallados del recipiente terminado y de cada uno de sus componentes y aditamentos, incluyendo, en su caso, el forro. Dichos planos deben ir acompañados de la documentación de diseño y del análisis de esfuerzos correspondiente, de conformidad con las especificaciones descritas en los numerales 8.3.1 al 8.3.4.

8.3.1 La documentación sobre el forro, en caso de utilizarse, debe incluir al menos lo siguiente:

- a) Materiales utilizados, incluyendo composición y límites según análisis químico;
- b) Dimensiones, espesores mínimos, rectitud y ovalización, con tolerancias;
- c) Proceso y especificaciones de fabricación;
- d) Tratamientos térmicos utilizados, así como las temperaturas, duraciones y tolerancias correspondientes;
- e) Método para el sellado del medio cople al forro, en su caso, y
- f) Propiedades de los materiales, incluyendo:
 - i. En caso de forro metálico:
 - Límite elástico.
 - Resistencia mínima a la tensión.
 - Elongación mínima.
 - Presión mínima de ruptura para la que fue diseñado.
 - Compatibilidad con gas propano, de acuerdo al Apéndice 2.
 - ii. En caso de forro no metálico:
 - Densidad.
 - Punto de fusión.
 - Composición.
 - Compatibilidad con gas propano, de acuerdo al Apéndice 3.

8.3.2 La documentación sobre el recubrimiento debe incluir al menos lo siguiente:

- a) Materiales, tratamientos, especificaciones y propiedades mecánicas de las fibras. Tratándose de recipientes sin forro, las propiedades de los materiales utilizados deben incluir la resistencia a la tensión, elongación, temperatura de distorsión térmica y viscosidad;
- b) Proceso y especificaciones de fabricación del recubrimiento;
- c) Sistema de resinas: componentes principales, materiales, material de curación, catalizador, según sea aplicable;
- d) Sistema de adhesivos: componentes principales, materiales, material de curación, catalizador, según sea aplicable;
- e) Proceso de curado (polimerización): temperaturas, duración y tolerancias;
- f) Tipo de proceso de curado: ciclo térmico, ultrasónico, ultravioleta o radiación, y
- g) Tratándose de recipientes sin forro, fabricados a partir de dos mitades unidas entre sí, además de lo anterior, las dimensiones de la unión adhesiva (longitud, ángulo de la unión, espesor del adhesivo).

8.3.3 La documentación sobre el recipiente de material compuesto debe incluir al menos lo siguiente:

- a) Capacidad de agua, en litros;
- b) Presión de prueba, p_h ;
- c) Presión de servicio;
- d) Presión mínima de ruptura para la que fue diseñado, p_{b1} ;
- e) Vida útil en años, y
- f) Tratándose de recipientes sin forro, el método para el sellado del medio cople al recipiente, en caso de ser aplicable.

La presión mínima de ruptura según diseño, p_{b1} , debe ser al menos de dos veces la presión de prueba, p_h .

8.3.4 La documentación sobre el análisis de esfuerzos debe incluir al menos lo siguiente:

- a) Esfuerzos de pared a $2/3$ de la presión de prueba, p_h ;
- b) Esfuerzos de pared a la presión de prueba, p_h , y
- c) Esfuerzos de pared a la presión mínima de ruptura según diseño, p_{b1} .

Las razones de esfuerzo de fibra, de acuerdo al diseño, deben exceder los valores establecidos en el numeral 8.2.2.

8.4 Fabricación.

8.4.1 Forro.

En caso de ser utilizado, el forro debe ser fabricado conforme a las especificaciones establecidas en el diseño del fabricante (ver numeral 8.3.1).

8.4.2 Bobinado.

Tratándose de recipientes con forro, totalmente recubiertos con capas de fibras continuas impregnadas con resina, debe aplicarse un bobinado longitudinal y circunferencial bajo una tensión controlada hasta obtener el espesor requerido del material compuesto, así como un recubrimiento conforme a las especificaciones establecidas en el diseño del fabricante (ver numeral 8.3.2).

El forro puede ser removido y volver a bobinarse siempre y cuando el recubrimiento no haya sido curado. El forro no debe ser recubierto si ha sido dañado o afectado por el proceso de remoción señalado.

Tratándose de recipientes sin forro, fabricados a partir de dos mitades unidas entre sí, cada mitad debe ser bobinada hasta obtener el espesor requerido del material compuesto, de conformidad con las especificaciones establecidas en el diseño del fabricante, previo a la unión de las mitades mediante adhesivo.

8.4.3 Proceso de curado (polimerización).

Después de completarse el proceso de bobinado referido en el numeral anterior, el recubrimiento debe ser curado mediante la aplicación controlada de temperatura. Dicho proceso debe llevarse a cabo conforme a lo descrito en la documentación referida en el numeral 8.3.2, inciso d). La temperatura máxima debe ser tal que las propiedades mecánicas del recubrimiento y, en su caso, las del material del forro, no sean afectadas de forma negativa.

8.4.4 Tara y capacidad volumétrica.

La capacidad volumétrica y la tara real de los recipientes clase III, incluyendo su válvula de servicio, no deben diferir del $\pm 1\%$ en relación a los valores de capacidad de agua y de tara, respectivamente, que se identifiquen en los mismos de conformidad con lo dispuesto en el numeral 9.

8.5 Acabado.

Las superficies interior y exterior del recipiente terminado deben estar uniformes y exentas de defectos que puedan comprometer el uso seguro del recipiente, tales como abolladuras, incisiones o grietas. Además, no debe aparecer ningún cuerpo extraño visible dentro del recipiente (resina, virutas o cualquier otro deshecho).

8.6 Vida útil.

La vida útil de los recipientes clase III deberá ser determinada por el fabricante de los mismos con base en el modelo correspondiente.

No obstante lo dispuesto en el párrafo anterior, el uso de los recipientes referidos como contenedores de Gas L.P. estará sujeto al cumplimiento, en todo momento, de las especificaciones señaladas en el presente Proyecto de Norma Oficial Mexicana y de las condiciones de seguridad previstas en la Norma Oficial Mexicana NOM-011/1-SEDG-1999.

9. Marcado

9.1 Especificaciones de marcado permanente.

Tratándose de marcado, todos los recipientes transportables deben ser identificados con la siguiente información:

9.1.1 Información de fabricación.

- a) NOM-008-SESH/SCFI-2009
- b) Marca, nombre o siglas del fabricante y/o del importador. Tratándose de recipientes importados, dicha información puede incorporarse estando el producto en el territorio nacional, después del despacho aduanero y antes de la comercialización del producto;
- c) País de fabricación;
- d) Mes y año de fabricación del recipiente;
- e) Número de lote o número de serie, y

9.1.2 Información de tara y capacidades.

- a) Capacidad de almacenamiento, en kg.
- b) Tara con aproximación a décimas, en kg.
- c) Peso bruto con aproximación a décimas, en kg.
- d) Capacidad volumétrica, en litros agua.

9.1.3 Tratándose de recipientes metálicos, la información de marcado descrita en los numerales 9.1.1 y 9.1.2, debe ser identificada en el cuello protector en alto o bajo relieve con caracteres no menores de 10 mm de altura y profundidad mínima de 0,5 mm y máxima de 1,7 mm.

En el caso de la información de tara descrita en el numeral 9.1.2, inciso b), y tratándose de recipientes clases I y II, ésta podrá ser identificada mediante placa rectangular de acero, con dimensiones mínimas de 70 mm de longitud y 20 mm de altura, adherida al cuello protector mediante dos puntos de soldadura en los extremos de la misma, y cuyos caracteres y grabado cumplan con las especificaciones descritas en el párrafo anterior.

Tratándose de recipientes clase III, la información de marcado descrita en los numerales 9.1.1 y 9.1.2, debe identificarse en la cubierta exterior, mediante estampado permanente en alto o bajo relieve con caracteres no menores de 10 mm de altura.

9.1.3.1 Espesores de lámina.

Tratándose de recipientes clases I y II, es optativo utilizar embutido en alto o bajo relieve en la sección cilíndrica o casquetes del recipiente, en cuyo caso se debe compensar la profundidad de dicho estampado en el espesor de pared de dicha sección cilíndrica o casquetes, según corresponda, de tal forma que se cumpla con los espesores mínimos señalados para dichos componentes en el presente Proyecto de Norma Oficial Mexicana.

9.2 Marcado optativo de información adicional.

En su caso, es permisible la identificación de elementos de información adicionales a los descritos en el numeral 9.1, tales como el nombre, marca comercial o razón social del propietario de los recipientes, o información de carácter comercial. Lo anterior, siempre y cuando dicha identificación cumpla con las especificaciones de marcado permanente señaladas en dicho numeral.

10. Válvula de servicio

Las válvulas de servicio deben cumplir con la Norma Mexicana NMX-X-042-SCFI-2009 y contar con válvula de no retroceso.

10.1 Instalación.

La válvula de servicio debe instalarse en el medio cople del recipiente aplicando sellador para su roscado, y utilizando una herramienta que no maltrate a la válvula durante el torque.

10.1.1 Sellador.

El sellador debe aplicarse en la unión de la rosca macho de la válvula con el medio cople del recipiente, de tal forma que se garantice el cierre hermético de la rosca. Lo anterior, debe comprobarse mediante la prueba de hermeticidad descrita en el numeral 12.1.4.

Queda prohibido el uso de pasta de litargirio y glicerina o pintura como sellador.

10.1.2 Torque.

El torque para la instalación de la válvula de servicio debe ser como mínimo de 113 Nm. El par máximo permisible será de 226 Nm.

Debe inspeccionarse visualmente la orientación de la válvula de servicio para asegurar que permita su operación, así como el que la válvula de seguridad y la conexión de salida no se encuentren golpeadas o deformadas.

11. Muestreo

Para efectos de la realización de las pruebas descritas en el numeral 12, se debe seleccionar en forma aleatoria una muestra de recipientes transportables conforme a lo dispuesto en la Tabla 8, según corresponda a ensayos de certificación de modelo, n_1 , o a ensayos de producción, n_2 .

La certificación de modelo referida en el párrafo anterior, debe realizarse en términos de lo dispuesto en el Procedimiento para la Evaluación de la Conformidad descrito en el numeral 13. Para la realización de las pruebas, el fabricante debe poner a disposición del evaluador o laboratorio correspondiente un lote muestra de al menos 50 recipientes, que sea representativo del modelo a certificar.

Tabla 8
Tamaños de muestra para la realización de pruebas

Método de prueba	Tipo de recipiente	n_1 (ensayos de certificación de modelo)	n_2 (ensayos de producción)
12.1.1 Prueba de capacidad volumétrica	Clases I, II y III	2	1 por cada lote ≤ 500
12.1.2 Prueba de tara	Clases I, II y III	2	1 por cada lote ≤ 200
12.1.3 Prueba hidráulica o neumática	Clases I, II y III	3	100%
12.1.4 Prueba de hermeticidad	Clases I, II y III	1	100%
12.1.5 Prueba de expansión volumétrica	Clases I, II y III	2	1 por cada lote ≤ 200
12.1.6 Prueba de resistencia en alta presión	Clases I, II y III	3	1 por cada lote ≤ 500
12.1.7 Prueba de resistencia a ciclos de presión	Clases I, II y III	2	--
12.1.8 Prueba de torque	Clases I, II y III	1	--
12.2.1 Prueba de espesor de lámina	Clases I y II	1	1 por cada lote ≤ 200
12.2.2 Prueba de resistencia a la tensión en soldaduras ^a	Clases I y II	2	1 por cada lote ≤ 200
12.2.3 Prueba de doblez ^a	Clases I y II	1	1 por cada lote ≤ 200
12.2.4 Prueba de radiografiado	Clases I y II	2	1 por cada lote ≤ 50
12.3.1 Pruebas de protección anti-corrosiva ^a	Clase I	2	--
12.4.1 Prueba de exposición a temperatura elevada	Clase III	1	--
12.4.2 Prueba de hendiduras	Clase III	2	--
12.4.3 Prueba de permeabilidad ^b	Clase III	1	--
12.4.4 Prueba de agua en ebullición ^c	Clase III	1	--

a. Las muestras, n_1 y n_2 , de estas pruebas corresponden a probetas tomadas de los recipientes.

b. Aplicable únicamente a recipientes sin forro o con forro no metálico.

c. Aplicable únicamente a recipientes sin forro, fabricados a partir de dos mitades unidas entre sí.

En caso de requerirse llevar a cabo una verificación en términos de lo dispuesto en la Ley Federal sobre Metrología y Normalización, las muestras de recipientes podrán obtenerse a partir de lo dispuesto en la Tabla 8, o en su caso, determinarse de acuerdo con las disposiciones previstas en la Norma Mexicana NMX-Z-012-1987.

12. Métodos de prueba

Para la realización de las pruebas descritas en este numeral, el fabricante debe poner a disposición del laboratorio o evaluador correspondiente la totalidad de las especificaciones técnicas del recipiente, incluyendo planos de diseño, cálculos de diseño, especificaciones y propiedades de los materiales, así como la descripción de los procedimientos de fabricación y tratamiento térmico.

12.1 Pruebas aplicables a recipientes clases I, II y III.

12.1.1 Prueba de capacidad volumétrica.

12.1.1.1 Aparatos y equipo.

- a) Báscula con capacidad mínima de 200 kg, con división mínima de 0,10 kg;
- b) Matraz aforado de 1 dm³ de capacidad, y
- c) Balanza con capacidad mínima de 2 kg, con división mínima de 1 g.

12.1.1.2 Procedimiento.

Se toma un recipiente de la muestra, debiéndose identificar la capacidad volumétrica marcada en el mismo. Posteriormente, se llena el recipiente con agua y se determina el peso específico del agua mediante el matraz aforado y la balanza. Finalmente, se calcula el volumen de agua por diferencia de peso.

12.1.1.3 Criterios de aceptación.

La capacidad volumétrica del recipiente no debe diferir por más de un 1% de la especificación de capacidad volumétrica establecida en el plano de diseño correspondiente, e identificada en el recipiente conforme a lo dispuesto en el numeral 9.1.2.

12.1.2 Prueba de tara.

12.1.2.1 Aparatos y equipo.

- a) Báscula con capacidad mínima de 200 kg, con división mínima de 0,10 kg.

12.1.2.2 Procedimiento.

Se toma un recipiente de la muestra, debiéndose identificar el peso marcado en el mismo. Posteriormente, se obtiene la tara del recipiente mediante la báscula.

12.1.2.3 Criterios de aceptación.

La tara real del recipiente no debe diferir por más de un 1% de la especificación de tara establecida en el plano de diseño correspondiente, e identificada en el recipiente conforme a lo dispuesto en el numeral 9.1.2.

12.1.3 Prueba hidráulica o neumática.

Esta prueba debe realizarse, ya sea con presión hidrostática o con presión neumática, después de haberse aplicado el tratamiento térmico al recipiente metálico, o el proceso de curado al recipiente de material compuesto, según corresponda.

12.1.3.1 Aparatos y equipo.

- a) Dispositivo hidráulico o neumático que proporcione una presión mínima de 3,33 MPa (34,0 kgf/cm²);
- b) Manómetro con alcance mínimo de medición de 4,9 MPa (50 kgf/cm²) y resolución de al menos 0,1 MPa (1 kgf/cm²);
- c) Cámara de prueba blindada, en el caso de que la prueba a realizar sea neumática, y
- d) Cronómetro con resolución de al menos 0,10 s.

12.1.3.2 Procedimiento.

En caso de utilizar presión hidrostática, el recipiente se debe presurizar internamente hasta llegar a 3,33 MPa (34,0 kgf/cm²), manteniéndose esta presión durante 30 s como mínimo.

En caso de utilizar presión neumática, el recipiente se coloca dentro de una cámara de prueba blindada. Posteriormente, se eleva la presión interna del recipiente a 3,33 MPa (34,0 kgf/cm²) y se mantiene la misma por un tiempo mínimo de 10 s. Finalmente, se reduce la presión a 1,66 MPa (17,0 kgf/cm²), retirándose el recipiente de la cámara blindada y se sumerge en agua para detectar cualquier posible fuga.

12.1.3.3 Criterios de aceptación.

El recipiente no debe presentar fugas o deformación permanente visible. Tratándose de recipientes clase III, para efectos de la prueba la ruptura de resina no debe ser considerada como deformación permanente.

12.1.4 Prueba de hermeticidad.

Esta prueba debe realizarse a recipientes con válvula de servicio instalada conforme a lo dispuesto en el numeral 10.

12.1.4.1 Aparatos y equipo.

- a) Dispositivo neumático que proporcione una presión mínima de 3,33 MPa (34,0 kgf/cm²);
- b) Manómetro con alcance mínimo de medición de 4,9 MPa (50 kgf/cm²) y resolución de al menos 0,1 MPa (1,0 kgf/cm²);
- c) Tina con agua con capacidad de al menos 50 L;
- d) Conexión flexible para Gas L.P. (manguera de alta presión) con especificación mínima de 6,9 MPa (70,36 kgf/cm²), y
- e) Cronómetro con resolución de al menos 0,10 s.

12.1.4.2 Procedimiento.

Se toma el recipiente y se conecta al dispositivo neumático a través de la válvula de servicio, utilizando la conexión flexible. Posteriormente, se sumerge el recipiente completo en la tina con agua, y se procede a aplicar una presión interna de al menos 0,69 MPa (7,0 kgf/cm²); una vez alcanzada la misma, se cierra la válvula a efecto de mantener la presión especificada por un tiempo mínimo de 10 s. Finalmente, se inspecciona el recipiente en toda su superficie.

12.1.4.3 Criterios de aceptación.

El recipiente no debe presentar fuga alguna, particularmente en el área del medio cople.

12.1.5 Prueba de expansión volumétrica.**12.1.5.1 Aparatos y equipo.**

- a) Manómetro con alcance mínimo de medición de 4,9 MPa (50 kgf/cm²) y resolución de al menos 0,1 MPa (1,0 kgf/cm²);
- b) Bureta graduada con capacidad de 0 a 1000 ml y división mínima de 10 ml;
- c) Válvulas de alta presión para Gas L.P., de globo o esfera, con capacidad mínima de 5,51 Mpa (56,18 kgf/cm²);
- d) Válvulas de baja presión para Gas L.P., con capacidad mínima de 0,86 MPa (8,77 kgf/cm²);
- e) Tubería de alta presión para Gas L.P., que sea al menos cédula 80 con costura para soportar presión de agua;
- f) Conexión flexible para Gas L.P. (manguera de alta presión) con especificación mínima de 6,9 MPa (70,36 kgf/cm²);
- g) Cronómetro con resolución de al menos 0,10 s;
- h) Tina con agua con capacidad de al menos 50 L, y
- i) Bomba de potencia con capacidad mínima de 6,9 MPa (70,36 kgf/cm²).

12.1.5.2 Procedimiento.

Se toma el recipiente y se realiza la prueba conforme a lo indicado en la Norma Mexicana NMX-X-015-1981, debiendo aplicarse una presión hidrostática de 3,33 MPa (34,0 kgf/cm²) durante 30 s.

12.1.5.3 Criterios de aceptación.

El recipiente no debe presentar, al terminar la prueba, una deformación permanente mayor al 10% del volumen de agua que provoca dicha deformación, ni presentar fugas durante el transcurso de la prueba.

12.1.6 Prueba de resistencia en alta presión.**12.1.6.1 Aparatos y equipo.**

- a) Dispositivo hidráulico que proporcione una presión mínima de 7 MPa (71,38 kgf/cm²);
- b) Manómetro con alcance mínimo de medición de 9,8 MPa (100,0 kgf/cm²) y resolución de al menos 0,1 MPa (1,0 kgf/cm²), y
- c) Cronómetro con resolución de al menos 0,10 s.

12.1.6.2 Procedimiento.

El dispositivo hidráulico, junto con el manómetro, se acoplan al recipiente y se procede a aumentar gradualmente la presión interna a una tasa no mayor de 0,5 MPa (5,1 kgf/cm²) por segundo hasta alcanzar los 6,6 MPa (68,0 kgf/cm²), debiendo mantenerse esta última durante 30 s como mínimo.

Una vez concluida la prueba, el recipiente debe ser destruido.

12.1.6.3 Criterios de aceptación.

El recipiente no debe presentar ruptura o separación de unión alguna.

12.1.7 Prueba de resistencia a ciclos de presión.

En el caso de los recipientes Clase I, esta prueba es obligatoria únicamente para aquellos construidos con casquetes de forma diferente a los semiesféricos o semielípticos.

En el caso de los recipientes Clase II, esta prueba es obligatoria conforme a lo establecido en el numeral 7.2.4.

12.1.7.1 Aparatos y equipo.

- a) Dispositivo hidráulico que proporcione una presión mínima de 3,33 MPa (34,0 kgf/cm²);
- b) Manómetro con alcance mínimo de medición de 9,8 MPa (100,0 kgf/cm²) y resolución de al menos 0,1 MPa (1,0 kgf/cm²);
- c) Cronómetro con resolución de al menos 0,10 s;
- d) Contador de ciclos, y
- e) Termopar para superficie con registrador de lectura, con alcance de medición superior a 323 K (50°C) y resolución de al menos 1o.

12.1.7.2 Procedimiento.

Se conecta el recipiente a un dispositivo que permita incrementos y reducciones de presión a velocidad controlada, así como la suspensión automática de la prueba en caso de que el recipiente falle, ya sea por fuga o por ruptura.

Utilizando un líquido no corrosivo, se somete el recipiente a alternancias sucesivas de presión, cuya frecuencia no exceda los 0,25 Hz (15 ciclos/min). La presión cíclica máxima debe ser igual a 3,33 Mpa (34,0 kgf/cm²), mientras que la presión cíclica mínima no debe exceder de 0,3 MPa (3,06 kgf/cm²).

La prueba debe realizarse a temperatura ambiente. La temperatura sobre la superficie exterior del recipiente no debe exceder de 323 K (50°C), y debe permanecer controlada, midiéndose al menos dos veces al día.

Una vez finalizada la prueba, el recipiente debe ser destruido.

12.1.7.3 Criterios de aceptación.

El recipiente debe ser capaz de soportar al menos 12 000 ciclos, sin presentar fallas por ruptura o fuga.

12.1.8 Prueba de torque.**12.1.8.1 Aparatos y equipo.**

- a) Equipo de sujeción de recipientes o contenedores;
- b) Torquímetro de 0 a 350 Nm con resolución mínima de 10 Nm, con accesorios;
- c) Dispositivo acoplador para sujetar el torquímetro a la válvula;
- d) Verificador tipo macho, de acuerdo al tipo de rosca y las especificaciones proporcionadas por el fabricante;
- e) Dispositivo neumático que proporcione una presión mínima de 3,33 MPa (34,0 kgf/cm²), y
- f) Tina con agua.

12.1.8.2 Procedimiento.

Se sujeta el recipiente por el cuerpo para evitar la rotación del mismo.

Se procede a acoplar la válvula de servicio correspondiente en el medio cople del recipiente, aplicando un par del 130% del torque máximo especificado por el fabricante para su modelo conforme a lo dispuesto en el numeral 10.1.2. Se retira la válvula y se inspecciona la rosca interior del medio cople utilizando el verificador tipo macho aplicable a dicha rosca.

Finalmente, se acopla nuevamente la válvula conforme a lo dispuesto en el párrafo anterior y se realiza una prueba de fugas conforme a lo siguiente:

- i. Se presuriza el recipiente a 2 MPa (20,39 kgf/cm²);
- ii. Se mantiene la presión en el recipiente por al menos 2 h, y
- iii. Se sumerge el recipiente en la tina con agua y se inspecciona, particularmente el área del medio cople, para asegurar la inexistencia de fugas.

12.1.8.3 Criterios de aceptación.

En la inspección realizada mediante el verificador tipo macho, los hilos o cuerdas de la rosca interior del medio cople no deben presentar una deformación o expansión permanente.

De igual forma, el recipiente no debe presentar fugas mayores a 1 burbuja por cada 2 min, durante la prueba de fugas.

12.2 Pruebas aplicables a recipientes clases I y II.**12.2.1 Prueba de espesor de lámina.****12.2.1.1 Aparatos y equipo.**

- a) Equipo de ultrasonido para medición de espesores por contacto con pulso-eco de haz recto, con resolución no menor a 0,02 mm.

12.2.1.2 Procedimiento.

Mediante el equipo de ultrasonido se efectúan cinco mediciones en cada sección del recipiente en forma equidistante, incluyendo, en su caso, el cuello protector y la base de sustentación.

12.2.1.3 Criterios de aceptación.

El espesor de la lámina no debe ser menor a lo especificado en los numerales 6.5.2 y 7.2.5, según corresponda a la clase de recipiente (acero microaleado y acero inoxidable, respectivamente).

12.2.2 Prueba de resistencia a la tensión en soldaduras.**12.2.2.1 Aparatos y equipo.**

- a) Máquina de ensayos universales para pruebas de tensión.

12.2.2.2 Procedimiento.

Se corta una muestra del recipiente, debiendo tomarse sobre el cordón de soldadura longitudinal, en caso de recipientes con sección cilíndrica y casquetes, o sobre el cordón de soldadura circunferencial, en caso de recipientes fabricados a partir de dos semicápsulas.

Posteriormente, se preparan y prueban las muestras obtenidas de acuerdo a lo indicado en la NMX-H-007-1978.

Para la preparación de probetas se debe considerar el tipo de soldaduras utilizadas en la fabricación del recipiente (ver Figura 6.9).

12.2.2.3 Criterios de aceptación.

La muestra no debe fracturarse sobre la soldadura y la resistencia a la tensión debe ser al menos la misma que la del material utilizado para la fabricación del recipiente.

12.2.3 Prueba de doblez.**12.2.3.1 Aparatos y equipo.**

- a) Prensa con dispositivo para doblez o máquina universal para ensayos.

12.2.3.2 Procedimiento.

Se corta una muestra del mismo recipiente utilizado para la prueba descrita en el numeral 12.2.2, debiendo tomarse sobre el cordón de soldadura longitudinal, en caso de recipientes con sección cilíndrica y casquetes, o sobre el cordón de soldadura circunferencial, en caso de recipientes fabricados a partir de dos semicápsulas.

Posteriormente, se preparan y prueban las muestras obtenidas de acuerdo a lo indicado en la Norma Mexicana NMX-H-007-1978.

Para la preparación de probetas se debe considerar el tipo de soldaduras utilizadas en la fabricación del recipiente (ver Figura 6.9).

12.2.3.3 Criterios de aceptación.

Los descritos en la correspondiente prueba de doblado señalada en la Norma Mexicana NMX-H-007-1978.

12.2.4 Prueba de radiografiado.**12.2.4.1 Aparatos y equipo.**

- a) Fluoroscopio, o equipo de rayos X o de rayos gamma, conforme a lo indicado en la Norma Mexicana NMX-B-086-1991.

El personal que se utilice para realizar el proceso de radiografiado o fluoroscopia, debe estar calificado conforme a procedimientos internos de control de calidad del fabricante o prestador de servicio, según sea el caso.

12.2.4.2 Procedimiento.

La radiografía debe ser tomada a una soldadura terminada y debe incluir 5,8 cm en ambas direcciones del cordón circunferencial y, en su caso, con la intersección de la soldadura longitudinal, incluyendo cuando menos 15,3 cm de ésta (ver Figura 12.1).

Las irregularidades que existan en la soldadura de las uniones a radiografiar, tanto internas como externas, deben ser removidas por el medio mecánico más conveniente, con el fin de evitar sombras en la radiografía que conduzcan a considerarla como rechazable.

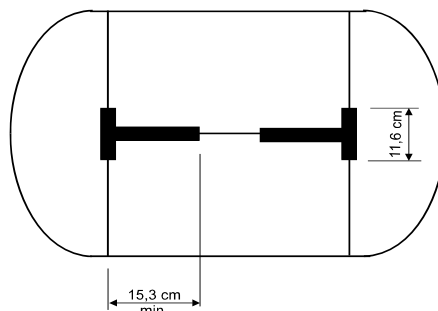


Figura 12.1

Zonas a radiografiar

12.2.4.3 Criterios de aceptación.

Las soldaduras mostradas en radiografías no serán aceptables si presentan cualquiera de las siguientes imperfecciones:

- i. Zonas con falta de fusión o penetración;
- ii. Cualquier tipo de fractura o rotura;
- iii. Porosidad de la soldadura (cavidades o inclusión de escoria) sin considerar refuerzos, si la longitud de la imperfección más larga dentro del conjunto es mayor que 1/3 del grosor de la soldadura.
El grosor de la soldadura incluye refuerzos que están limitados por 1,6 mm o la mitad del grosor de la lámina soldada, lo que resulte menor;
- iv. Cualquier grupo de inclusión de escoria o cavidades en línea que, en conjunto, sean mayores que el grosor de la soldadura por una longitud de 12 veces dicho grosor, excepto cuando la distancia entre las imperfecciones sucesivas exceda de 6 veces la longitud de la imperfección más larga dentro del conjunto, o
- v. Cualquier grupo de inclusión de escoria o cavidades que existan en el refuerzo de la soldadura con roturas hacia la superficie.

12.3 Pruebas aplicables a recipientes clase I.**12.3.1 Pruebas de protección anti-corrosiva.**

El sistema de aplicación de pintura utilizado en recipientes de acero microaleado debe ser calificado mediante la aplicación de pruebas de corrosión por niebla salina, así como de resistencia al intemperismo acelerado. Ambas pruebas deben aplicarse a probetas rectangulares obtenidas a partir de la lámina con que sean fabricados los recipientes.

12.3.1.1 Aparatos y equipo, procedimiento y criterios de aceptación.

- a) Para la prueba de corrosión por niebla salina, los establecidos en la Norma Mexicana NMX-D-122-1973, debiendo aplicarse un periodo de prueba mínimo de 350 h.
- b) Para la prueba de resistencia al intemperismo acelerado, los establecidos en la Norma Mexicana NMX-U-032-1980, debiendo aplicarse un periodo de prueba mínimo de 350 h.

12.4 Pruebas aplicables a recipientes clase III.**12.4.1 Prueba de exposición a temperatura elevada.****12.4.1.1 Aparatos y equipo.**

- a) Dispositivo hidráulico que proporcione una presión mínima de 7,0 MPa (71,38 kgf/cm²);
- b) Manómetro con alcance mínimo de medición de 9,8 MPa (100,0 kgf/cm²) y resolución de al menos 0,1 MPa (1,0 kgf/cm²);
- c) Termómetro con alcance mínimo de medición de 323 K (50°C) y resolución de al menos 2o.;
- d) Horno de fuego indirecto con control de humedad con alcance mínimo de 353 K (80°C);
- e) Cronómetro con resolución de al menos 0,10 s.

12.4.1.2 Procedimiento.

Tratándose de recipientes diseñados para una vida de servicio de hasta 20 años, se somete una muestra a una presión hidráulica de 3,33 MPa (34,0 kgf/cm²), y se mantiene la misma durante 1 000 h. Dicho proceso debe llevarse a cabo a una temperatura de 343 ± 5 K (70 ± 5°C) con una humedad relativa no mayor de 50%.

En caso de recipientes diseñados para una vida de servicio mayor de 20 años, el periodo de prueba descrito en el párrafo anterior debe ser de 2 000 h.

Finalmente, el recipiente debe someterse a la prueba de resistencia en alta presión, descrita en el numeral 12.1.6.

12.4.1.3 Criterios de aceptación.

El recipiente no debe presentar ruptura o separación de fibras o de unión alguna, durante o después de haber sido sometido a la prueba de resistencia en alta presión.

12.4.2 Prueba de hendiduras.**12.4.2.1 Aparatos y equipo.**

- a) Cuchilla de acero de alto carbono templado, de 1 mm de espesor;
- b) Vernier con reglilla de profundidad, o micrómetro de profundidad;
- c) Transportador para medición de ángulos con división mínima de 50. y alcance de al menos 180o.;
- d) Cinta métrica con división mínima de 1 mm y alcance de al menos 1,50 m;
- e) Cronómetro con resolución de al menos 0,10 s;
- f) Dispositivo hidráulico que proporcione una presión mínima de 7,0 MPa (71,38 kgf/cm²);
- g) Manómetro con alcance mínimo de medición de 9,8 MPa (100,0 kgf/cm²) y resolución de al menos 0,1 MPa (1,0 kgf/cm²);
- h) Contador de ciclos, y
- i) Termopar para superficie con registrador de lectura, con alcance de medición superior a 323 K (50°C) y resolución de al menos 1o.

12.4.2.2 Procedimiento.

Se toman dos recipientes y, utilizando la cuchilla, se le hacen dos hendiduras a cada uno en la parte central de los mismos, una longitudinal y otra transversal, a lo largo de dos planos que formen un ángulo aproximado de 120o. En el caso de recipientes sin forro, fabricados a partir de dos mitades unidas entre sí, las hendiduras deben hacerse sobre la superficie del recipiente que no comprenda el área de la unión de las piezas.

Tratándose de recipientes con forro metálico, las hendiduras deben tener una profundidad de al menos el 50% del espesor de la pared de material compuesto del recipiente, y una longitud igual a 5 veces dicho espesor.

Tratándose de recipientes con forro no metálico, o sin forro, las hendiduras deben tener una profundidad de al menos el 40% del espesor de la pared de material compuesto del recipiente, y una longitud igual a 5 veces dicho espesor.

Finalmente, uno de los recipientes debe someterse a la prueba de resistencia en alta presión descrita en el numeral 12.1.6, utilizando una presión de 4,0 MPa (40,78 kgf/cm²); y el segundo debe someterse a la prueba de resistencia a ciclos de presión, descrita en el numeral 12.1.7, aplicando en este último caso una presión cíclica máxima de 2,0 MPa (20,39 kgf/cm²) y 5 000 ciclos.

12.4.2.3 Criterios de aceptación.

- i. El recipiente sometido a la prueba de resistencia en alta presión no debe presentar ruptura o separación de fibras o de unión alguna, durante o después de la prueba.
- ii. El recipiente sometido a la prueba de resistencia a ciclos de presión debe soportar al menos 1 000 ciclos de presión, sin presencia de fuga, y 5 000 ciclos sin falla por ruptura. La aparición de fuga después de los 1 000 primeros ciclos es aceptable.

12.4.3 Prueba de permeabilidad.

Esta prueba aplica únicamente a recipientes sin forro, o con forro no metálico.

12.4.3.1 Aparatos y equipo.

- a) Dispositivo neumático que proporcione una presión mínima de 3,33 MPa (34,0 kgf/cm²);
- b) Dispositivo hidráulico que proporcione una presión mínima de 3,33 MPa (34,0 kgf/cm²);
- c) Manómetro con alcance mínimo de medición de 9,8 MPa (100 kgf/cm²) y resolución de al menos 0,1 MPa (1,0 kgf/cm²);
- d) Báscula con capacidad mínima de 200 kg, con división mínima de 0,10 kg;
- e) Termómetro con alcance mínimo de medición de 323 K (50°C) y resolución de al menos 2°, y
- f) Contador de ciclos.

12.4.3.2 Procedimiento.

Previo al inicio de la prueba se somete el recipiente a una presión neumática de 2 MPa (20,39 kgf/cm²). Enseguida, se debe comprobar visualmente la inexistencia de fugas, particularmente en la válvula, el área del medio cople y las uniones del forro (por ejemplo, mediante agua jabonosa o inmersión del recipiente en agua). Cualquier fuga debe ser eliminada antes de proceder con la prueba. Se procede a despresurizar el recipiente.

A continuación, se somete el recipiente a 1 000 ciclos hidráulicos desde cero hasta 2 MPa (20,39 kgf/cm²), y posteriormente se procede a pesar el recipiente vacío (registro inicial).

Enseguida, se presuriza el recipiente a 2 MPa (20,39 kgf/cm²) con Gas L.P. o gas propano, a una temperatura de 288 K (15°C), y se pesa el recipiente para determinar el peso del gas contenido.

Posteriormente, se almacena el recipiente durante 28 días en un entorno con temperatura y humedad estables, debiendo pesar el recipiente al transcurrir los días 1o., 7o., 14o., 21o. y 28o., y graficar la variación en el peso en función del número de días.

Una vez finalizada la prueba, se vuelve a pesar el recipiente vacío (registro final). La diferencia de peso entre los registros inicial y final se utiliza para determinar el efecto producido por la absorción de humedad.

12.4.3.3 Criterios de aceptación.

El índice máximo de pérdida de peso debe ser inferior a 0,25 mL/h por cada litro de capacidad de agua del recipiente.

12.4.4 Prueba de agua en ebullición.

Esta prueba aplica únicamente a recipientes sin forro, fabricados a partir de dos mitades unidas entre sí.

12.4.4.1 Aparatos y equipo.

- a) Equipo con sistema de calentamiento que proporcione una temperatura mínima de 373 K (100°C);
- b) Termopar para superficie con registrador de lectura, con alcance de medición superior a 373 K (100°C) y resolución de al menos 1o.;
- c) Cronómetro con resolución de al menos 0,10 s;
- d) Dispositivo hidráulico que proporcione una presión mínima de 7 MPa (71,38 kgf/cm²), y
- e) Manómetro con alcance mínimo de medición de 9,8 MPa (100,0 kgf/cm²) y resolución de al menos 0,1 MPa (1,0 kgf/cm²).

12.4.4.2 Procedimiento.

Se toma un recipiente cerrado sin presurizar y se sumerge la totalidad del mismo en agua en ebullición por un periodo de 100 h. La temperatura debe ser de al menos 370 K (97°C).

Finalmente, el recipiente debe someterse a la prueba de resistencia en alta presión, descrita en el numeral 12.1.6.

12.4.4.3 Criterios de aceptación.

El recipiente no debe presentar ruptura o separación de fibras o de unión alguna, durante o después de la prueba de resistencia en alta presión.

12.5 Incumplimiento de criterios de aceptación.

Si en la realización de las pruebas descritas en los numerales 12.1 al 12.4, ya sea como ensayos de producción o como ensayos de certificación de modelo, alguno de los recipientes no cumple con los criterios de aceptación correspondientes, se debe identificar la causa del fallo.

Si la causa del fallo es atribuible a la preparación o ejecución de la prueba, o a un error de medición, se debe realizar una segunda prueba al recipiente correspondiente. Si esto no es posible, la prueba se realiza a otro recipiente del mismo lote muestra. En caso de obtenerse resultados satisfactorios, se ignora la primera prueba; en caso contrario, se estará a lo dispuesto en el siguiente párrafo.

Si la causa del fallo es atribuible al recipiente, se deben tomar otras dos unidades del mismo lote muestra en sustitución de dicho recipiente, a efecto de que sean sometidas a la misma prueba en la que ocurrió el fallo. Si alguno de los dos recipientes adicionales incumple los criterios de aceptación, aplicará lo siguiente:

- a) Tratándose de ensayos de producción, se debe verificar la totalidad del lote, aceptándose únicamente aquellos recipientes en los que se cumpla con los criterios de aceptación correspondientes.
- b) Tratándose de ensayos de certificación de modelo, se rechaza la certificación, por lo que se deben identificar y corregir desde el diseño del recipiente las anomalías identificadas, a efecto de someter un nuevo modelo a la totalidad de las pruebas aplicables en términos del presente Proyecto de Norma Oficial Mexicana.

Los recipientes que sean rechazados en cualquiera de las pruebas descritas en los numerales 12.1 al 12.4, y cuyas anomalías no puedan ser reparadas y reevaluadas satisfactoriamente mediante los métodos de prueba aplicables en términos de lo dispuesto en el presente Proyecto de Norma Oficial Mexicana, deben ser destruidos.

13. Procedimiento para la evaluación de la conformidad (PEC)

La evaluación de la conformidad de los recipientes sujetos a la observancia del presente Proyecto de Norma Oficial Mexicana será realizada en términos de este PEC por la Dirección General de Gas L.P. de la Secretaría de Energía y, en su caso, por organismos de certificación acreditados y aprobados en dicha normatividad, conforme a lo dispuesto por la Ley Federal sobre Metrología y Normalización y su Reglamento.

13.1 Para efectos de este PEC, se entenderá por:

13.1.1 Certificado de producto.

Documento mediante el cual la Dirección General de Gas L.P. o el organismo de certificación correspondiente hacen constar que los recipientes transportables descritos en el mismo, cumplen con la totalidad de las especificaciones establecidas en este Proyecto de Norma Oficial Mexicana.

13.1.2 DGGLP.

Dirección General de Gas L.P., de la Secretaría de Energía.

13.1.3 Evaluación de la conformidad.

Determinación del grado de cumplimiento con este Proyecto de Norma Oficial Mexicana.

13.1.4 Familia de productos.

Grupo de modelos de recipientes transportables de un mismo tipo, susceptibles de diferencias de diseño en capacidad de almacenamiento y/o de carácter estético.

13.1.5 Informe de resultados.

Documento que emite un laboratorio de pruebas, mediante el cual se presentan los resultados obtenidos de las pruebas realizadas a los recipientes transportables, de conformidad con las especificaciones y métodos de prueba descritos en el presente Proyecto de Norma Oficial Mexicana.

13.1.6 Laboratorio de pruebas.

Persona acreditada y aprobada en términos de la Ley Federal sobre Metrología y Normalización, que cuenta con equipo suficiente, personal técnico calificado y demás requisitos establecidos en el Reglamento de la referida Ley, para realizar las pruebas descritas en el presente Proyecto de Norma Oficial Mexicana.

13.1.7 Laboratorio de pruebas extranjero.

Aquel que se encuentra fuera del territorio nacional y que cuenta con equipo suficiente y personal técnico calificado para realizar las pruebas descritas en el presente Proyecto de Norma Oficial Mexicana, cuyos informes de resultados son susceptibles de servir como referencia para determinar el apego a las especificaciones de dicha normatividad.

13.1.8 Ley.

Ley Federal sobre Metrología y Normalización.

13.1.9 Organismo de certificación.

Persona moral acreditada y aprobada en el presente Proyecto de Norma Oficial Mexicana conforme a la Ley, que tiene por objeto realizar funciones de certificación de producto para recipientes transportables.

13.1.10 Verificación.

Constatación ocular y comprobación mediante muestreo, medición, pruebas o revisión de documentos que se realiza para evaluar la conformidad con este Proyecto de Norma Oficial Mexicana, en un momento determinado.

13.2 Criterios de certificación.

13.2.1 El cumplimiento de las especificaciones descritas en el presente Proyecto de Norma Oficial Mexicana debe hacerse constar mediante certificado de producto, emitido a partir de la evaluación de la conformidad que se realice a los recipientes transportables. Dicho certificado podrá obtenerse de la DGGLP en términos de lo dispuesto en el numeral 13.3, o en su caso, de un organismo de certificación.

Los procedimientos de certificación de producto que instrumenten los organismos de certificación con motivo del presente Proyecto de Norma Oficial Mexicana, estarán sujetos a los criterios de certificación que apruebe la DGGLP a dichas instancias.

13.2.2 El certificado de producto a que se refiere el numeral anterior debe emitirse por cada modelo de recipiente, de acuerdo a los tipos de recipiente señalados en el numeral 4, y podrá incluir una familia de productos, siempre y cuando ningún modelo de la familia se encuentre en alguno de los supuestos descritos en el numeral 13.2.3.

13.2.3 Los modelos de recipientes que constituyan un nuevo prototipo, deben ser certificados en términos del presente PEC. Para efectos de lo dispuesto en este Proyecto de Norma Oficial Mexicana, se considerará que un recipiente corresponde a un nuevo prototipo, comparado con un modelo certificado, cuando ocurra cualquiera de los siguientes supuestos:

- a) El recipiente sea elaborado en una fábrica distinta;
- b) El recipiente sea elaborado mediante procedimientos de fabricación distintos, o exista un cambio sustancial en los procedimientos existentes, tales como modificaciones en el tratamiento térmico (relevo de esfuerzos, proceso de curado, etc.), modificaciones en la matriz utilizada en caso de recipientes de materiales compuestos, entre otros;
- c) El recipiente sea elaborado mediante procedimientos de soldadura distintos, en caso de recipientes metálicos;
- d) El recipiente, o en su caso el forro del mismo, sea elaborado a partir de materiales o fibras distintas, de acuerdo a los rangos de composición química de los mismos, con excepción de la cubierta exterior;
- e) La longitud del recipiente incremente más de un 50%;
- f) Se tenga un cambio en el diámetro exterior de más del 2%;
- g) Se tenga un cambio en la forma de los casquetes (tales como cóncava, convexa, hemisférica), en caso de recipientes metálicos;
- h) Se modifique más de un 5% el valor mínimo de resistencia a la tensión garantizado por el fabricante;
- i) Se modifique el valor de elongación o límite elástico garantizado por el fabricante, en caso de recipientes metálicos, o
- j) Disminuyan los espesores de pared del recipiente, o en su caso del forro.

13.3 Certificación.

13.3.1 Los interesados en obtener el certificado de producto por parte de la DGGLP, deben presentar a dicha instancia una solicitud en escrito libre que incluya lo siguiente:

- I. Si es persona física: nombre, domicilio y copia certificada de identificación oficial con firma del interesado.
Si es persona moral: la denominación o razón social, la marca comercial con la que, en su caso, se identifique, domicilio y copia certificada del instrumento otorgado ante fedatario público que acredite su constitución como persona moral;
- II. En su caso, la acreditación del representante legal del interesado, el nombre y domicilio del mismo y de las personas autorizadas para oír y recibir toda clase de notificaciones;

- III. Original del comprobante de pago de derechos por el servicio, en términos de lo dispuesto en la Ley Federal de Derechos;
- IV. Planos y especificaciones técnicas del modelo de recipiente o de la familia de productos, según corresponda, en las que se incluyan las especificaciones requeridas en este Proyecto de Norma Oficial Mexicana;
- V. Original o copia simple de los informes de resultados de las pruebas aplicables al recipiente a certificar descritas en el numeral 12, según corresponda;
- VI. Original o copia simple de los certificados de origen de los materiales utilizados en la fabricación del recipiente, en los que se señale la normatividad con que cumplen;
- VII. Original o copia simple del certificado de cumplimiento o documento equivalente que ostente las especificaciones normativas internacionales o mexicanas con que cumple la válvula de servicio a utilizar en el recipiente, en el que se identifique el cumplimiento de las especificaciones señaladas en el presente Proyecto de Norma Oficial Mexicana;
- VIII. En su caso, copia simple del certificado de producto otorgado con anterioridad.

Para efectos del otorgamiento del certificado de producto correspondiente, se estará a las disposiciones y tiempos establecidos en el artículo 74 del Reglamento de Gas Licuado de Petróleo.

Cualquier modificación relativa a la información descrita en la fracción II de este numeral, ocurrida durante o posterior al proceso de certificación, debe ser notificada a la DGGLP u organismo de certificación, según corresponda, dentro de los 3 días hábiles siguientes a que haya ocurrido dicha modificación.

Las pruebas referidas en la fracción V de este numeral deben ser realizadas en laboratorios de pruebas, a partir de los tamaños de muestra, n_1 , señalados en el numeral 11 para los ensayos de certificación de modelo. En caso de incumplimiento de los criterios de aceptación de las pruebas, se estará a lo dispuesto en el numeral 12.5. Sólo en el caso de que no existan en el territorio nacional laboratorios de pruebas que puedan efectuar determinadas pruebas, a petición del interesado se podrán admitir informes de resultados de laboratorios de pruebas extranjeros, como referencia para determinar el apego a las especificaciones de este Proyecto de Norma Oficial Mexicana. Dichos informes deben contener la descripción de las pruebas realizadas y ser presentados en idioma español o, en su caso, acompañados de sus traducciones. Corresponderá a la DGGLP o, en su caso, al organismo de certificación, valorar la aceptación de los informes señalados, a efecto de resolver si la información contenida es suficiente para determinar el apego a las especificaciones descritas en el presente Proyecto de Norma Oficial Mexicana.

13.3.2 Los recipientes transportables que hayan sido fabricados en el extranjero, deben internarse al territorio nacional teniendo ya instalada la válvula de servicio correspondiente. En caso de que el importador o comercializador ingrese el producto extranjero al territorio nacional sin contar con la válvula instalada, debe ser el proveedor en México de dicho accesorio quien lleve a cabo la instalación del mismo.

13.3.3 Los certificados de producto son intransferibles y se otorgarán a los fabricantes nacionales, importadores o comercializadores de recipientes transportables que los soliciten, previo cumplimiento de los requisitos a que se refiere el presente Proyecto de Norma Oficial Mexicana.

13.3.4 La vigencia de los certificados de producto será de un año a partir de la fecha de su emisión, y estará sujeta al cumplimiento en todo momento de las especificaciones y disposiciones señaladas en el presente Proyecto de Norma Oficial Mexicana, así como a los resultados que se obtengan de los actos de verificación y vigilancia que se realicen conforme a lo dispuesto en el numeral 13.5.

13.4 Producción.

Las personas físicas o morales que cuenten con certificado de producto para la fabricación de recipientes transportables en el territorio nacional, deben realizar las pruebas descritas en el numeral 12, aplicables a los modelos certificados, a partir de los tamaños de muestra, n_2 , señalados en el numeral 11 para los ensayos de producción. En caso de incumplimiento de los criterios de aceptación de las pruebas, se estará a lo dispuesto en el numeral 12.5.

El fabricante de recipientes transportables debe conservar los registros e informes de resultados de las pruebas referidas en el párrafo anterior.

13.5 Verificación y vigilancia.

Los actos de verificación y vigilancia que se requieran llevar a cabo para evaluar la conformidad de los recipientes transportables, estarán a cargo de la DGGLP o los organismos de certificación correspondientes, y serán realizados en términos de la Ley. Dichos actos podrán ser realizados mediante muestreo de producto y realización de pruebas en términos de lo dispuesto en los numerales 11 y 12, y/o mediante revisión documental de registros concernientes a ensayos de producción.

Los actos referidos en el párrafo anterior podrán realizarse en los lugares de fabricación, almacenamiento, comercialización y/o venta de recipientes transportables, según corresponda, que se encuentren dentro del territorio nacional.

De conformidad con lo dispuesto en el artículo 91 de la Ley, los gastos que se originen por las verificaciones requeridas para llevar a cabo la evaluación de la conformidad con el presente Proyecto de Norma Oficial Mexicana, serán a cargo de la persona a quien se efectúen éstas.

13.5.1 Suspensión y cancelación de certificados de producto.

Sin perjuicio de lo dispuesto en la Ley, la DGGLP o los organismos de certificación correspondientes podrán suspender o cancelar certificados de producto en los casos en que se evidencie incumplimiento con las especificaciones establecidas en este Proyecto de Norma Oficial Mexicana.

Las personas físicas o morales cuyo certificado de producto para recipientes clase I o para recipientes clase II, sea cancelado por incumplimientos relativos al uso de materiales distintos a los requeridos en el presente Proyecto de Norma Oficial Mexicana, o a la fabricación, almacenamiento y/o comercialización de recipientes con espesores de pared inferiores a los mínimos requeridos por dicha normatividad, no podrán certificar nuevamente los modelos de recipientes que hayan presentado el incumplimiento, por un periodo de 3 años.

13.6 Los organismos de certificación deben informar a la DGGLP trimestralmente, dentro de los primeros quince días de los meses de Enero, Abril, Julio y Octubre de cada año, sobre los certificados de producto que hayan otorgado, suspendido y/o cancelado en el periodo correspondiente.

14. Vigilancia

La vigilancia del presente Proyecto de Norma Oficial Mexicana está a cargo de la Secretaría de Energía, en el ámbito de sus atribuciones.

15. Sanciones

El incumplimiento de lo dispuesto en el presente Proyecto de Norma Oficial Mexicana será sancionado por la Secretaría de Energía, en términos de la Ley Federal sobre Metrología y Normalización, el Reglamento de Gas Licuado de Petróleo y demás disposiciones aplicables.

16. Concordancia con normas internacionales y normas mexicanas

El presente Proyecto de Norma Oficial Mexicana es concordante con Normas Internacionales de la siguiente forma:

PROY-NOM-008-SESH/SCFI-2009	ISO 9328-7
Tabla 1, Apéndice 1	Numeral 10 (Marcado)
Tabla 2, Apéndice 1	Numeral 10 (Marcado)
Tabla 3, Apéndice 1	Numeral 10 (Marcado)
Tabla 4, Apéndice 1	Numeral 10 (Marcado)
Tabla 5, Apéndice 1	Numeral 10 (Marcado)
Tabla 6, Apéndice 1	Numeral 10 (Marcado)
Tabla 7, Apéndice 1	Numeral 10 (Marcado)

PROY-NOM-008-SESH/SCFI-2009	ISO 11114-1
Apéndice 2	Apéndice A (Normativo)

PROY-NOM-008-SESH/SCFI-2009	ISO 11114-2
Apéndice 3	Numeral 6 (Consideraciones específicas)

PROY-NOM-008-SESH/SCFI-2009	ISO 11119-3
Numeral 3	Numeral 3

PROY-NOM-008-SESH/SCFI-2009	ISO 18172-1
Numeral 17	Numerales 4, 5 y 8

17. Bibliografía

Ley Federal sobre Metrología y Normalización. DOF 01-VII-1992, sus reformas y adiciones.

Reglamento de la Ley Federal sobre Metrología y Normalización. DOF 14-I-1999

Reglamento de Gas Licuado de Petróleo. DOF 05-XII-2007.

NOM-011-SEDG-1999, Recipientes portátiles para contener Gas L.P. no expuestos a calentamiento por medio artificiales. Fabricación. DOF 29-III-2000.

NOM-EM-011/2-SESH-2008, Recipientes no metálicos para contener Gas L.P. Especificaciones y métodos de prueba. DOF 27-VI-2008.

ISO 11228-1:2003 Ergonomics--Manual handling--Part 1: Lifting and carrying

ISO 22991 Gas cylinders-Transportable refillable welded steel cylinders for liquefied petroleum gas (LPG)-Design and construction. First edition. 2004-05-01.

ISO 18172-1 Gas cylinders-Refillable welded stainless steel cylinders-Part 1: Test pressure 6 MPa and below. First edition. 2007-03-01.

ISO 11119-3 Gas cylinders of composite construction-Specification and test methods-Part 3: Fully wrapped fiber reinforced composite gas cylinders with non-load-sharing metallic or non-metallic liners. First edition. 2002-09-15.

ISO 9328-7:2004 Steel flat products for pressure purposes-Technical delivery conditions-Part 7: Stainless steels. (First Edition 2004-03-15)

ISO 11114-1:1997 Transportable gas cylinders-Compatibility of cylinder and valve materials with gas contents-Part 1: Metallic materials (First Edition, Corrected and reprinted 1999-08-01)

ISO 11114-2:2000 Transportable gas cylinders-Compatibility of cylinder and valve materials with gas contents-Part 2: Non-metallic materials (First Edition 2000-12-15)

Norma Europea EN 1442. Transportable refillable welded steel cylinders for liquified petroleum gas (LPG). Design and construction. February 1998.

Norma Europea EN 12245. Transportable gas cylinders. Fully wrapped composite cylinders. February 2002.

NOM-016-SEDG-2003. Válvula utilizada en recipientes portátiles para contener gas licuado de petróleo. Especificaciones y métodos de prueba. DOF 19-IV-2004.

NOM-008-SCFI-2002. Sistema General de Unidades de Medida. DOF 27-XI-2002.

NFPA 58. Standard for the Storage and Handling of Liquefied Petroleum Gases. 2007 Edition.

18. Transitorios

Primero.- El presente Proyecto de Norma Oficial Mexicana entrará en vigor a los sesenta días naturales posteriores a su fecha de publicación en el Diario Oficial de la Federación.

Segundo.- Hasta en tanto no sea actualizada o sustituida la Norma Oficial Mexicana NOM-011/1-SEDG-1999, y se prevean en la misma las condiciones de seguridad aplicables a los recipientes clases I, II y III, dicha normatividad será aplicable únicamente a los recipientes transportables clase I, con excepción de lo dispuesto en el numeral 6 de dicha Norma, para lo cual se estará a las especificaciones de marcado de la presente Norma.

Tercero.- Hasta en tanto no sea actualizada o sustituida la Norma Oficial Mexicana NOM-011/1-SEDG-1999, la vida útil máxima de los recipientes clase I será la que establece el primer párrafo del numeral 6.8.

Cuarto.- Este Proyecto de Norma Oficial Mexicana a su entrada en vigor cancela y sustituye a las Normas Oficiales Mexicanas NOM-011-SEDG-1999, Recipientes portátiles para contener Gas L.P. no expuestos a calentamiento por medios artificiales. Fabricación y NOM-016-SEDG-2003, Válvula utilizada en recipientes portátiles para contener gas licuado de petróleo. Especificaciones y métodos de prueba.

Quinto.- Los certificados de producto relacionados con las Normas Oficiales Mexicanas NOM-011-SEDG-1999, NOM-016-SEDG-2003 y NOM-EM-011/2-SESH-2008, que hayan sido emitidos con anterioridad a la fecha de entrada en vigor del presente Proyecto de Norma Oficial Mexicana, continuarán vigentes hasta que concluya su término. La vigencia de dichos certificados no podrá exceder de un año contado a partir de la fecha referida.

Sexto.- Los recipientes transportables que se encuentren en el territorio nacional y que hayan sido fabricados con anterioridad a la fecha de entrada en vigor del presente Proyecto de Norma Oficial Mexicana, o aquellos que hayan sido fabricados dentro del periodo de vigencia referido en el artículo anterior, podrán seguir siendo comercializados y/o utilizados para llevar a cabo la distribución de Gas L.P., siempre y cuando hayan sido fabricados y cumplan con las Normas Oficiales Mexicanas NOM-011-SEDG-1999 o NOM-EM-011/2-SESH-2008, según corresponda, y observen en todo momento las condiciones de seguridad previstas en la Norma Oficial Mexicana NOM-011/1-SEDG-1999, o la que la sustituya.

Lo dispuesto en este artículo es sin perjuicio de lo dispuesto en el artículo Segundo Transitorio.

Séptimo.- Las válvulas que cumplan con la NOM-016-SEDG-2004 que hayan sido fabricadas con anterioridad a la fecha de entrada en vigor del presente Proyecto de Norma Oficial Mexicana, o aquellas que hayan sido fabricadas dentro del periodo de vigencia referido en el artículo Tercero Transitorio, podrán seguir siendo comercializadas y/o utilizadas en los recipientes transportables para llevar a cabo la distribución de Gas L.P., siempre y cuando éstos observen en todo momento las condiciones de seguridad previstas en el artículo Cuarto Transitorio.

México, D.F., a 8 de septiembre de 2009.- El Director General de Normas de la Secretaría de Economía y Presidente del Comité Consultivo Nacional de Normalización de Seguridad al Usuario, Información Comercial y Prácticas de Comercio, **Francisco Ramos Gómez.-** Rúbrica, y el Presidente Suplente del Comité Consultivo Nacional de Normalización en Materia de Hidrocarburos, **Dante Yamil San Pedro Jacobo.-** Rúbrica.

APENDICE 1¹

COMPOSICION QUIMICA Y PROPIEDADES MECANICAS DE LOS ACEROS INOXIDABLES

Requerimientos

-Condiciones de Entrega

El producto, debe ser entregado con base en lo establecido en las tablas 5, 6 y 7 de este Apéndice. El proveedor debe presentar al momento de la entrega, la documentación que acredite que el producto cumple con los requerimientos citados en las tablas señaladas.

-Composición y propiedades de corrosión química

Los requerimientos de la composición química dados en las tablas 1, 2 y 3 de este Apéndice, aplican para la composición química de acuerdo al análisis de colada.

El análisis de producto, puede desviarse de los límites establecidos en las tablas 1, 2 y 3 de este Apéndice para el análisis de colada, de acuerdo a los valores establecidos en la tabla 4 de este Apéndice.

Respecto a la resistencia intergranular a agentes químicos y mecánicos, para aceros ferríticos, austeníticos y ferríticos austeníticos, aplican las especificaciones de las tablas 5, 6 y 7 de este Apéndice.

Nota: La resistencia a la corrosión de los aceros inoxidables, depende de las condiciones ambientales y por lo tanto no siempre son claramente establecidas por medio de pruebas de laboratorio, por lo que es aconsejable recurrir a la experiencia disponible en materia de uso y manejo de aceros.

-Propiedades mecánicas

Las propiedades de tensión en temperaturas ambiente y baja, se especifican en las tablas 5, 6 y 7 de este Apéndice, aplicables para las condiciones de tratamientos de calor.

Nota: Los aceros austeníticos son insensibles a las fracturas frágiles en condiciones de recocido, ya que no sufren un cambio pronunciado de temperatura característico de otros aceros, además, son utilizados para aplicaciones en temperaturas criogénicas.

¹ Fuente: Norma Internacional ISO 9328-7

Tabla 2-Composición química (análisis de colada)^a de aceros austeníticos

Grado de acero	% (fracción masa)												
	C	Si	Mn máx.	P máx.	S máx.	N	Cr	Cu	Mo	Nb	Ni	Ti	Otros
Grados Estándar													
X2CrNiN18-7	≤ 0,030	≤ 1,00	2,00	0,045	0,015	0,10 a 0,20	16,5 a 18,5	-----	-----	-----	6,0 a 8,0	-----	
X2CrNi18-9	≤ 0,030	≤ 1,00	2,00	0,045	0,015	≤ 0,11	17,5 a 19,5	-----	-----	-----	8,0 a 10,0 ^b	-----	
X2CrNi19-11	≤ 0,030	≤ 1,00	2,00	0,045	0,015	≤ 0,11	18,0 a 20,0	-----	-----	-----	10,0 a 12,0	-----	
X2CrNiN18-10	≤ 0,030	≤ 1,00	2,00	0,045	0,015	0,12 a 0,22	17,5 a 19,5	-----	-----	-----	8,0 a 11,5	-----	
X5CrNi18-9	≤ 0,07	≤ 1,00	2,00	0,045	0,015	≤ 0,11	17,5 a 19,5	-----	-----	-----	8,0 a 10,5	-----	
X5CrNiN18-8	≤ 0,07	≤ 1,00	2,50	0,045	0,015	0,10 a 0,16	18,0 a 20,0	-----	-----	-----	8,0 a 11,0	-----	
X6CrNiTi18-10	≤ 0,08	≤ 1,00	2,00	0,045	0,015	-----	17,0 a 19,0	-----	-----	-----	9,0 a 12,0	5 x C a 0,70	
X6CrNiTiB18-10	0,04 a 0,08	≤ 1,00	2,00	0,035	0,015	-----	17,0 a 19,0	-----	-----	-----	9,0 a 12,0	5 x C a 0,70	0,001 5 a 0,005 0 B
X2CrNiMo17-12-2	≤ 0,030	≤ 1,00	2,00	0,045	0,015	≤ 0,11	16,5 a 18,5	-----	2,00 a 3,00	-----	10,0 a 13,0	-----	
X2CrNiMoN17-11-2	≤ 0,030	≤ 1,00	2,00	0,045	0,015	0,12 A 0,22	16,5 a 18,5	-----	2,00 a 3,00	-----	10,0 a 12,5	-----	
X5CrNiMo17-12-2	≤ 0,07	≤ 1,00	2,00	0,045	0,015	≤ 0,11	16,5 a 18,5	-----	2,00 a 3,00	-----	10,0 a 13,0	-----	
X6CrNiMoTi17-12-2	≤ 0,08	≤ 1,00	2,00	0,045	0,015	-----	16,5 a 18,5	-----	2,00 a 2,50	-----	10,5 a 13,5	5 x C a 0,70	
X2CrNiMo17-12-3	≤ 0,030	≤ 1,00	2,00	0,045	0,015	≤ 0,11	16,5 a 18,5	-----	2,50 a 3,00	-----	10,0 a 13,0	-----	
X2CrNiMo18-14-3	≤ 0,030	≤ 1,00	2,00	0,045	0,015	≤ 0,11	16,5 a 18,5	-----	2,50 a 3,00	-----	12,5 a 15,0	-----	
X2CrNiMoN17-13-5	≤ 0,030	≤ 1,00	2,00	0,045	0,015	0,12 A 0,22	16,5 a 18,5	-----	4,00 a 5,00	-----	12,5 a 14,5	-----	
X1NiCrMoCu25-20-5	≤ 0,020	≤ 0,70	2,00	0,030	0,010	≤ 0,15	19,0 a 21,0	1,20 a 2,00	4,00 a 5,00	-----	24,0 a 26,0	-----	
X5NiCrAlTi31-20 (+RA)	0,03 a 0,08	≤ 0,70	1,50	0,015	0,010	≤ 0,11	19,0 a 22,0	< 0,50	-----	≤ 0,10	30,0 a 32,5	0,20 a 0,50	0,20 a 0,50 Al Al +Ti: <0,70 ≤ 1,00 Co Ni +Co: 30,0 a 32,5
X8NiCrAlTi32-21	0,05 a 0,10	≤ 0,70	1,50	0,015	0,010	≤ 0,11	19,0 a 22,0	< 0,50	-----	-----	30,0 a 34,0	0,25 a 0,60	0,25 a 0,65 Al ≤ 1,00 Co Ni +Co: 30,0 a 34,0 0,1 5 a 0,005 0 B
X3CrNiMoBN17-13-3	≤ 0,04	≤ 0,75	2,00	0,035	0,015	0,10 a 0,18	16,0 a 18,0	-----	2,00 a 3,00	-----	12,0 a 14,0	-----	
X1CrNi25-21	≤ 0,020	≤ 0,25	2,00	0,025	0,010	≤ 0,11	24,0 a 26,0	-----	≤ 0,20	-----	20,0 a 22,0	-----	
X6CrNiNb18-10	≤ 0,08	≤ 1,00	2,00	0,045	0,015	-----	17,0 a 19,0	-----	-----	10 x C a 1,00	9,0 a 12,0	-----	
X8CrNiNb16-13	0,04 a 0,10	0,30 a 0,60	1,50	0,035	0,015	-----	15,0 a 17,0	-----	-----	10 x C a 1,20	12,0 a 14,0	-----	
X1CrNiMoN25-22-2	≤ 0,020	≤ 0,70	2,00	0,025	0,010	0,10 a 0,16	24,0 a 26,0	-----	2,00 a 2,50	-----	21,0 a 23,0	-----	
X6CrNiMoNb17-12-2	≤ 0,08	≤ 1,00	2,00	0,045	0,015	-----	16,5 a 18,5	-----	2,00 a 2,50	10 x C a 1,00	10,5 a 13,5	-----	
X2CrNiMoN17-13-3	≤ 0,030	≤ 1,00	2,00	0,045	0,015	0,12 a 0,22	16,5 a 18,5	-----	2,50 a 3,00	-----	11,0 a 13,0 ^b	-----	
X3CrNiMo17-12-3	≤ 0,05	≤ 1,00	2,00	0,045	0,015	< 0,11	16,5 a 18,5	-----	2,50 a 3,00	-----	10,5 a 13,0	-----	
X2CrNiMoN18-12-4	≤ 0,030	≤ 1,00	2,00	0,045	0,015	0,10 a 0,20	16,5 a 19,5	-----	3,00 a 4,0	-----	10,5 a 14,0	-----	
X2CrNiMo18-15-4	≤ 0,030	≤ 1,00	2,00	0,045	0,015	< 0,11	17,5 a 19,5	-----	3,00 a 4,0	-----	13,0 a 16,0	-----	
X1NiCrMoCu31-27-4	≤ 0,020	≤ 0,70	2,00	0,030	0,010	< 0,11	26,0 a 28,0	0,70 a 1,50	3,00 a 4,0	-----	30,0 a 32,0	-----	
X1CrNiMoCuN25-25-5	≤ 0,020	≤ 0,70	2,00	0,030	0,010	0,17 a 0,25	24,0 a 26,0	1,00 a 2,00	4,7 a 5,7	-----	24,0 a 27,0	-----	
X1CrNiMoCuN20-18-7 ^c	≤ 0,020	≤ 0,70	1,00	0,030	0,010	0,18 a 0,25	19,5 a 20,5	0,50 a 1,00	6,0 a 7,0	-----	17,5 a 18,5	-----	
X1NiCrMoCuN25-20-7	≤ 0,020	≤ 0,75	2,00	0,030	0,010	0,15 a 0,25	19,0 a 21,0	0,50 a 1,50	6,0 a 7,0	-----	24,0 a 26,0	-----	

a. Los elementos no enlistados en esta tabla, no deben ser intencionalmente agregados al acero sin la aprobación del cliente, excepto en el acabado de colada. Para llevar a cabo la adición de dichos elementos, se deben tomar todas las precauciones, ya que se podría perjudicar las propiedades mecánicas del acero.

b. Cuando por razones especiales es necesario minimizar el contenido ferrítico, el contenido máximo de níquel debe incrementarse en 0,50% para el grado X2CrNi18-9 y 1,00% en el caso del grado X2CrNiMoN17-13-3.

c. Grado de acero patentado.

Tabla 4-Tolerancias permitidas en el análisis de producto de las tablas 1 a 3 del análisis de colada

Elemento	Valor específico del análisis de colada en tablas 1 a 4% (fracción masa)	Desviación permitida ^a en el análisis de producto % (fracción masa)
Carbono	$\leq 0,030$	+ 0,005
	$> 0,030 \quad \leq 0,10$	$\pm 0,01$
Silicio	$\leq 1,00$	+ 0,05
Manganeso	$\leq 1,00$	+ 0,03
	$> 1,00 \quad \leq 2,50$	+ 0,04
Fósforo	$\leq 0,030$	+ 0,003
	$> 0,030 \quad \leq 0,045$	+ 0,005
Azufre	$\leq 0,010$	+ 0,003
	$> 0,010 \quad \leq 0,030$	+ 0,005
Nitrógeno	$\leq 0,35$	$\pm 0,01$
Aluminio	$\leq 0,65$	$\pm 0,10$
Cromo	$\geq 10,5 \quad \leq 15,0$	$\pm 0,15$
	$\geq 15,0 \quad \leq 20,0$	$\pm 0,20$
	$> 20,0 \quad \leq 28,0$	$\pm 0,25$
Cobre	$\leq 1,00$	$\pm 0,07$
	$> 1,00 \quad \leq 2,50$	$\pm 0,10$
Molibdeno	$\leq 0,60$	$\pm 0,03$
	$> 0,60 \quad \leq 1,75$	$\pm 0,05$
	$> 1,75 \quad < 7,0$	$\pm 0,01$
Niobio	$\leq 1,00$	$\pm 0,05$
Níquel	$\leq 1,00$	$\pm 0,03$
	$> 1,00 \quad \leq 5,0$	$\pm 0,07$
	$> 5,0 \quad \leq 10,0$	$\pm 0,10$
	$> 10,00 \quad \leq 20,0$	$\pm 0,15$
	$> 20,00 \quad \leq 34,0$	$\pm 0,20$
Cobalto	$\leq 0,50$	$\pm 0,05$
Titanio	$\leq 0,08$	$\pm 0,05$
Tungsteno	$\leq 1,00$	$\pm 0,05$
a. Si diversos análisis de producto se llevan a cabo en la colada y si el contenido de los elementos individuales es determinado fuera de los rangos establecidos por la composición química especificada para el mismo, entonces, sólo es permitido exceder, ya sea, el máximo o el mínimo autorizado, mas no ambos por cada colada.		

Tabla 5-Propiedades mecánicas a temperatura ambiente para aceros ferríticos en condiciones normalizadas de recocido

Grado de Acero	Forma de producto ^a	Grosor mm máx.	0.2%-prueba de resistencia $R_{p0,2}$		Resistencia a la tensión R_m N/mm ²	Elongación tras fractura	
			N/mm ² min. (long.)	N/mm ² min. (tr.)		$A_{80}^b < 3$ mm de grosor % min. (long. + tr.)	$A^C \geq 3$ mm de grosor % min. (long. + tr.)
Grados estándar							
X3CrTi17	C	3	230	240	420 a 600	23	
X2CrMoTi18-2	C	2,5	300	320	420 a 640	20	_____
Grados especiales							
X2CrTi17	C	2,5	180	200	380 a 530	24	_____
X2CrTiNb18	C	2,5	230	250	430 a 630	18	_____
NOTA: (long.) = sección longitudinal; (tr.) = sección transversal							
a. C= Fleje laminado en frío.; H= Fleje laminado en caliente.; P= Chapa laminada en caliente.							
b. Los valores de la prueba están relacionados con piezas 80 mm de largo y 20 mm de ancho. También puede realizarse la prueba para piezas de 50 mm de largo y 12,5 mm de ancho.							
c. Los valores están relacionados con piezas de 5,65 $\sqrt{S_0}$ de largo.							

Tabla 6-Propiedades mecánicas a temperatura ambiente de aceros austeníticos en condiciones normalizadas de precocido

Grado de acero	Forma producto ^a	Grosor mm máx.	0.2%-prueba de resistencia R _{p0,2}	1.0%-prueba de resistencia R _{p1,0}	Resistencia a la tensión R _m N/mm ²	Elongación tras fractura	
			N/mm ² min. (tr.) ^{b,c}			A ₈₀ ^d < 3 mm de grosor % min. (tr.) ^b	A ^e ≥ 3 mm de grosor % min. (tr.) ^b
Grados estándar							
X2CrNiN18-7	C	6	350	380	650 a 850	35	40
	H	12	330	370			
	P	75	330	370			
X2CrNi18-9	C	6	220	250	520 a 670	45	45
	H	12	200	240			
	P	75	200	240	500 a 650		
X2CrNi19-11	C	6	220	250	520 a 670	45	45
	H	12	200	240			
	P	75	200	240	500 a 650		
X2CrNiN18-10	C	6	290	320	550 a 750	40	40
	H	12	270	310			
	P	75	270	310			
X5CrNi18-9	C	6	230	260	540 a 750	45 ^f	45 ^f
	H	12	210	250	520 a 720		
	P	75	210	250		45	45
X5CrNiN18-8	C	6	290	320	550 a 750	40	40
	H	12	270	310			
	P	75	270	310			
X6CrNiTi18-10	C	6	220	250	520 a 720	40	40
	H	12	200	240			
	P	75	200	240	500 a 700		
X7CrNiTiB18-10	C	6	220	250	510 a 710	40	40
	H	12	200	240			
	P	75	200	240	490 a 690		
X2CrNiMo17-12-2	C	6	240	270	530 a 680	40	40
	H	12	220	260	520 a 670	45	45
	P	75	220	260			
X2CrNiMoN17-11-2	C	6	300	330	580 a 780	40	40
	H	12	280	320			
	P	75	280	320			

Grado de acero	Forma producto ^a	Grosor mm máx.	0.2%-prueba de resistencia R _{p0,2}	1.0%-prueba de resistencia R _{p1,0}	Resistencia a la tensión R _m N/mm ²	Elongación tras fractura	
			N/mm ² min. (tr.) ^{b,c}			A ₈₀ ^d < 3 mm de grosor % min. (tr.) ^b	A ^e ≥ 3 mm de grosor % min. (tr.) ^b
Grados estándar							
X5CrNiMo17-12-2	C	6	240	270	530 a 680	40	40
	H	12	220	260			
	P	75	220	260	520 a 670	45	45
X6CrNiMoTi17-12-2	C	6	240	270	540 a 690	40	40
	H	12	220	260			
	P	75	220	260	520 a 670		
X2CrNiMo17-12-3	C	6	240	270	550 a 700	40	40
	H	12	220	260			
	P	75	220	260	520 a 670	45	45
X2CrNiMo18-14-3	C	6	240	270	550 a 700	40	40
	H	12	220	260			
	P	75	220	260	520 a 670	45	45
X2CrNiMoN17-13-5	C	6	290	320	580 a 780	35	35
	H	12	270	310		40	40
	P	75	270	310			
X1NiCrMoCu25-20-5	C	6	240	270	530 a 730	35	35
	H	12	220	260			
	P	75	220	260	520 a 720		
X5NiCrAlTi31-20	P	75	170	200	500 a 750	30	30
X5NiCrAlTi31-20+RA ^g	P	75	210	240	500 a 750	30	30
X8NiCrAlTi32-21	P	75	170	200	500 a 750	30	30
X3CrNiMoBN17-13-3	C	6	300	330	580 a 780	35	40
	H	12	260	300	550 a 750		
	P	75	260	300			
Grados especiales							
X1CrNi25-21	P	75	200	240	470 a 670	40	40
X6CrNiNb18-10	P	75	200	240	500 a 700	40	40
X8CrNiNb16-13	P	75	200	240	510 a 690	35	35
X1CrNiMoN25-22-2	P	75	250	290	540 a 740	40	40
X6CrNiMoNb17-12-2	P	75	220	260	520 a 720	40	40
X3CrNiMoN17-13-3	C	6	300	330	580 a 780	35	35
	H	12	280	320		40	40
	P	75	280	320			
X2CrNiMo17-12-3	C	6	240	270	550 a 700	40	40
	H	12	220	260			
	P	75	220	260	530 a 730	40	40
X2CrNiMoN18-12-4	C	6	290	320	570 a 770	35	35
	H	12	270	310			
	P	75	270	310	540 a 740	40	40
X2CrNiMo18-15-4	C	6	240	270	550 a 700	35	35
	H	12	220	260			
	P	75	220	260	520 a 720	40	40
X1NiCrMoCu31-27-4	P	75	220	260	500 a 700	40	40
X1CrNiMoCuN25-25-5	P	75	290	330	600 a 800	40	40
X1CrNiMoCuN20-18-7	C	6	320	350	650 a 850	35	35
	H	12	300	340		40	40
	P	75	300	340			
X1NiCrMoCuN25-20-7	P	75	300	340	650 a 850	40	40

NOTA (long.) = dirección longitudinal; (tr.) = dirección transversal

- C= Fleje laminado en frío.; H= Fleje laminado en caliente.; P= Chapa laminada en caliente.
- Para cintas enrolladas de < 300 mm de ancho, se deben realizar las pruebas de dirección longitudinal, los valores mínimos son:
prueba de resistencia: menos 15N/mm².
alargamiento/elasticidad constante: menos 5%.
alargamiento/elasticidad para medición proporcional: menos 2%.
- Para productos continuos flejados en caliente, el valor mínimo superior, es de 20 N/mm² de R_{p0,2}, mientras que el mínimo superior, es de 10 N/mm² de R_{p1,0}; lo cual, puede ser acordado en el momento del levantamiento de la orden con base en investigación.
- Los valores de la prueba están relacionados para piezas 80 mm de largo y 20 mm de ancho. También puede realizarse la prueba para piezas de 50 mm de largo y 12,5 mm de ancho.
- Los valores están relacionados para pruebas en piezas de 5,65 $\sqrt{S_0}$ de largo.
- Para material aplanado, el valor mínimo es de 5% menor.
- + RA = condiciones de recristalización recocida.

Tabla 7-Propiedades mecánicas a temperatura ambiente de aceros austeníticos-ferríticos en condiciones normalizadas de precocido

Grado de acero	Forma de producto ^a	Grosor mm máx.	0.2%-prueba de resistencia R _{p0,2} N/mm ² min. (tr.) ^b Ancho de cinta		Resistencia a la tensión R _m N/mm ²	Elongación tras fractura	
						A _{g0} <3 mm grosor ^c % min. (long. + tr.)	A _g ≥ 3 mm grosor ^d % min. (long. + tr.)
			< 300 mm	≥ 300 mm			
Grados estándar							
X2CrNiN23-4	C	6	405	420	600 a 850	20	20
	H	12	385	400			
	P	75	385	400	630 a 800	25	25
X2CrNiMoN22-5-3	C	6	465	480	660 a 950	20	20
	H	12	445	460		25	25
	P	75	445	460	640 a 840	25	25
Grados especiales							
X2CrNiMoCuN25-6-3	C	6	495	510	690 a 940	20	20
	H	12	475	490			
	P	75	475	490	690 a 890	25	25
X2CrNiMoN25-7-4	C	6	535	550	750 a 1000	20	20
	H	12	515	530			
	P	75	515	530	730 a 930	20	20
X2CrNiMoCuWN25-7-4	P	75	515	530	730 a 930	25	25

NOTA (long.) = dirección longitudinal; (tr.) = dirección transversal

a. C= Fleje laminado en frío.; H= Fleje laminado en caliente.; P= Chapa laminada en caliente.

b. Para productos continuos flejados en caliente, el valor mínimo superior, es de 20 N/mm² de R_{p0,2}, mientras que el mínimo superior, es de 10 N/mm² de R_{p1,0}; lo cual, puede ser acordado en el momento del levantamiento de la orden con base en investigación.

c. Los valores de la prueba están relacionados para piezas 80 mm de largo y 20 mm de ancho. También puede realizarse la prueba para piezas de 50 mm de largo y 12,5 mm de ancho.

d. Los valores están relacionados para piezas de 5,65 $\sqrt{S_0}$.

APENDICE 2²

COMPATIBILIDAD DEL GAS L.P. CON OTROS MATERIALES

Compatibilidad de materiales

-Tabla de compatibilidad

Antes de que cualquier válvula o recipiente para Gas L.P. sea utilizado, es importante verificar la Tabla 1 de este Apéndice, prestando especial atención a aquellos que presenten alguna restricción. El proveedor debe presentar la documentación que acredite que el producto cumple lo establecido en la tabla citada.

-Símbolos utilizados:

“A” significa que el material es aceptable

“NR” significa que el material no es recomendable

“Seco” significa que, durante el servicio del recipiente, incluyendo las más altas condiciones de presión y las más bajas de temperatura, el contenedor operará sin contener agua.

“Húmedo” significa que las condiciones definidas como “seco” no aplican.

-Abreviaciones para materiales

NS=Aceros normalizados y al carbón.

QTS=Aceros templados y apagados de enfriado rápido

AA=Aleación de aluminio

SS=Acero Inoxidable

B=Aleaciones de latón y cobre

CS=Aceros al carbón.

Tabla 1. Compatibilidad del Propano con otros materiales

Fórmula	Características de compatibilidad	Materiales			
		Recipientes		Válvulas	
		A	NR	A	NR
PROPANO CH ₃ H ₈	No presenta reacción con materiales comunes; en condiciones húmedas, el riesgo de corrosión por impurezas debe ser considerado.	NS		B	
		QTS		CS	
		AA		SS	
		SS		AA	

-Código de compatibilidad NQSAB

El código NQSAB, es un sistema de cinco dígitos que indica la compatibilidad de diversos gases con cinco clases de materiales utilizados en la fabricación de válvulas y recipientes para Gas L.P. En dicho código, N representa aceros normalizados y al carbón, Q aceros templados y apagados, S aceros inoxidables, A aleaciones de aluminio y B latón y aleaciones de cobre y níquel.

El grado de compatibilidad, se define por cinco dígitos, cada uno correspondiente a un nivel de compatibilidad por material, el cual, para el caso del propano, se presenta en la tabla 2;

Tabla 2 Grado de compatibilidad

Nombre	Fórmula	N	Q	S	A	B
PROPANO	C ₃ H ₈	1	1	1	1	1

Donde, 1 significa que el material puede ser utilizado, por lo que se identifica como un Gas compatible con todos los materiales identificados en este estándar.

² Fuente: Norma Internacional ISO 11114-1

APENDICE 3³**COMPATIBILIDAD DEL GAS L.P. CON MATERIALES NO METALICOS****-General**

Los materiales no metálicos utilizados para la fabricación de recipientes de Gas L.P., deben de poder mantener sus características al estar en contacto con gas propano, de acuerdo con la tabla de Compatibilidad de materiales no metálicos con Gas Propano de este Apéndice.

En los casos particulares de materiales no compatibles, pueden ser utilizados si son recubiertos o protegidos de forma adecuada; lo cual, debe ser hecho sólo si se considera y valida la compatibilidad por alguna persona u organismo competente. El proveedor debe presentar la documentación que acredite que el producto cumple los requerimientos citados en este Apéndice.

-Tipos de material

Los materiales no metálicos comúnmente más usados para válvulas y recipientes de Gas L.P., se agrupan en:

- Materiales plásticos
 - ✓ Politetrafluoroetileno (PTFE)
 - ✓ Policlorotrifluoroetileno (PCTFE)
 - ✓ Fluoruro de polivinilideno (PVDF)
 - ✓ Poliamida (PA)
 - ✓ Polipropileno (PP)
- Materiales elastómeros
 - ✓ Resina butílica (IIR)
 - ✓ Nitrilo (NBR)
 - ✓ Cloropreno (CR)
 - ✓ Clorofluorocarbono (FKM)
 - ✓ Silicón (Q)
 - ✓ Etileno propileno (EPDM)
- Fluidos lubricantes
 - ✓ Hidrocarburos (HC)
 - ✓ Fluorocarbonos (FC)

-Consideraciones generales

Es importante considerar que dichos materiales son clasificaciones genéricas; al interior de cada material, existen diversas variantes, en términos de sus propiedades con base en la composición química utilizadas en su fabricación. El usuario del material, debe consultar al fabricante y solicitar diversas pruebas antes de utilizar el material.

Los lubricantes suelen ser utilizados para reducir la fricción de las partes móviles; si la lubricación es necesaria y si ésta no es compatible con el oxígeno, entonces los componentes lubricantes no deben estar en contacto con el gas. Cuando el lubricante es identificado como “no recomendable” por razones adicionales a la reacción violenta (F), ésta puede ser usada de manera segura, en aplicaciones que no impliquen el contacto del material con el gas durante la operación.

Las propiedades de plásticos y elastómeros dependen de la temperatura; bajas temperaturas provocan endurecimiento y la posibilidad de quiebre, mientras que altas temperaturas pueden provocar ablandamiento y

³ Fuente: Norma Internacional ISO 11114-2

hasta derretimiento. Los usuarios del material, deben asegurarse que la operación se realice en un rango de temperatura que normalmente va de 223 K a 338 K (-50°C a 65°C) para cilindros y 253 K a 338 K (-20°C a 65°C) para válvulas.

Algunos materiales se vuelven quebradizos en bajas temperaturas, incluso dentro de los niveles de operación normal (e.g. los clorofluorocarbonos). Las temperaturas en refrigeradores o rangos criogénicos, afectan a algunos materiales, por lo que se debe tomar precaución cuando la operación se realice en temperaturas por debajo de 223 K (-50°C). En particular, dicho riesgo debe ser considerado en cuando se realice la transferencia a través de sifones térmicos a bajas temperaturas o procedimientos similares, o para cilindros que son recargados a bajas temperaturas como es el caso del CO₂.

-Consideraciones específicas

La compatibilidad de gases con materiales no metálicos, es afectada por reacciones químicas e influencias físicas, que pueden ser clasificadas a continuación.

Riesgos por no compatibilidad

- Pérdida de peso (W)

Extracción

La extracción solvente de plastificantes de los elastómeros, pueden causar encogimiento, especialmente en productos altamente plastificados.

Algunos solventes, como la acetona o DMF⁴ utilizados para disolver gases como el acetileno, pueden dañar los materiales no metálicos.

Los gases licuados pueden actuar como solventes.

Ataque químico

Algunos materiales no metálicos pueden ser atacados químicamente por gases. Este ataque puede algunas veces provocar la destrucción del material, tal como el ataque que sufre el silicón por el amoníaco.

- Expansión de materiales (S)

Los elastómeros son sujetos a expandirse por causa de la absorción de gas. Esto puede implicar un incremento de dimensiones inaceptables (especialmente de anillos-O) o el agrietamiento debido al repentino escape del gas al disminuir parcialmente la presión, como ocurre con el dióxido de carbono y clorofluorocarbonos.

La expansión, puede ocultarse a través de la extracción de plasticidas y rellenos. Otros efectos importantes como los cambios en resistencia mecánica y dureza, también debe ser considerada. Diferencias en la composición y formulación de un elastómero dado, puede provocar diferencias significativas en la expansión del material.

En condiciones normales de servicio, expansiones de más de 15%, se identifican como no recomendables, mientras que, una expansión menor, es considerada aceptable siempre que también, otros riesgos sean aceptables.

- Cambio en propiedades mecánicas (M)

Los gases pueden generar un cambio inaceptable a las propiedades mecánicas en algunos materiales no metálicos; lo cual, puede producir un incremento de dureza o una disminución en elasticidad.

-Símbolos de compatibilidad

A= aceptable para uso normal bajo condiciones normales de servicio

NR= No recomendable para uso general, pero puede ser utilizado cuando sea evaluado y autorizado por alguna persona u organismo autorizado que especifique las condiciones de uso.

⁴ Dimetilformamida

Compatibilidad de materiales no metálicos con Gas Propano

	Fórmula	C₃H₈
Materiales Plásticos	PTFE	A
	PCTFE	A
	PVDF	A
	PA	A
	PP	A
Elastómeros	IIR	NR _S
	NBR	A
	CR	NR _S
	FKM	A
	Q	NR _{S,M}
	EPDM	NR _{S,M}
Fluidos lubricantes	HC	NR _W
	FC	A

Ejemplos:

	Símbolo de compatibilidad= A Abreviación para un riesgo de no compatibilidad =W Este ejemplo muestra una combinación aceptable, apropiada para servir en condiciones normales, siempre que se considere el riesgo de pérdida de peso.
	Símbolo de compatibilidad= NR Abreviación para un riesgo de no compatibilidad 1er riesgo= F 2o. riesgo= C Este ejemplo, muestra una combinación de materiales no recomendada, con dos principales riesgos en expansión de materiales y pérdida de peso.