KAMPUS AKADEMIK PUBLISHER

Jurnal Ilmiah Penelitian Mahasiswa Vol.3, No.5 Oktober 2025

e-ISSN: 3025-5465; p-ISSN: 3025-7964, Hal 679-693

DOI: https://doi.org/10.61722/jipm.v3i5.1518





ANALISIS PROSES HYDROSTATIC TEST PADA TUBE BUNDLE HEAT EXCHANGER SESUAI STANDAR ASME BPVC SECTION VIII DIV I DI PT X

Anisa Fadilah¹, Ayende ², Sujono³

¹Teknik Mesin Kilang, PEM Akamigas, Jln. Gajah Mada No. 38 Cepu, Blorw, 58315 ^{s2}Jurusan/Prodi, Institusi, Alamat, Kota, Kode Pos *E-mail: anisafadilqh@gmail.com

Abstract This study analyzes hydrostatic testing of tube bundle E-3-05 A & C at PT X to verify integrity and operational safety per ASME BPVC Section VIII Division 1. The motivation arises from the oil and gas sector's need for demonstrable reliability of pressure equipment before service. Methods included standards review, preparation of calibrated tooling, water-based testing, pressure—temperature recording using a Barton chart, and evaluation against acceptance criteria. Key parameters observed were pressure stability, leakage at welded joints, and permanent deformation. Testing increased pressure gradually to approximately 1.3×MAWP, held for 30 minutes, and verified no significant pressure loss and no leakage. Results show compliance with client requirements: hold at 56.89 psig (design pressure) for 15 minutes, 76.72 psig (test pressure) for 30 minutes, and verification at test/1.3 of ~72 psig for 15 minutes. Instruments were calibrated; high-point vents removed trapped air; internal cleanliness was ensured prior to filling. Findings confirm the construction withstood loading without leakage or distortion. Implications include improved asset reliability, reduced safety risk, and technical justification for placing the tube bundle into service when procedures are rigorously applied. The study provides a practical reference for manufacturers and owners to plan tests, set parameters, and standardize documentation.

Keywords: hydrostatic test; tube bundle; heat exchanger; ASME BPVC Section VIII; MAWP

Abstrak Penelitian ini menganalisis proses hydrostatic test pada tube bundle E-3-05 A & C di PT X untuk memverifikasi integritas dan keselamatan operasi sesuai ASME BPVC Section VIII Div. 1. Latar belakang riset berangkat dari kebutuhan industri migas terhadap bukti keandalan peralatan bertekanan sebelum dioperasikan. Metode mencakup kajian standar, persiapan alat terkalibrasi, pelaksanaan uji dengan media air, pencatatan tekanan-suhu menggunakan Barton chart, serta evaluasi terhadap kriteria penerimaan. Parameter utama diamati adalah kestabilan tekanan, indikasi kebocoran pada sambungan las, dan deformasi permanen. Uji dilakukan dengan menaikkan tekanan bertahap hingga test pressure ±1,3×MAWP, menahan 30 menit, serta verifikasi tanpa penurunan tekanan signifikan dan tanpa kebocoran. Hasil menunjukkan tube bundle memenuhi persyaratan klien: penahanan pada 56,89 psig (design pressure) 15 menit, 76,72 psig (test pressure) 30 menit, dan verifikasi pada test/1,3 ~72 psig 15 menit. Seluruh instrumen uji dikalibrasi, ventilasi udara dilakukan pada titik tinggi, dan kebersihan internal dipastikan sebelum pengisian. Temuan menegaskan konstruksi material menahan beban uji, tanpa kebocoran dan tanpa perubahan bentuk merugikan. Implikasinya, penerapan prosedur hydrostatic test yang ketat meningkatkan keandalan aset, mengurangi risiko keselamatan, dan memberi justifikasi teknis pengoperasian. Studi ini menjadi referensi praktis bagi pabrikan dan pemilik peralatan dalam merencanakan uji serta menstandarkan dokumentasi hasil. Temuan ini.

Kata kunci: hydrostatic test; tube bundle; heat exchanger; ASME BPVC Section VIII; MAWP

PENDAHULUAN

Industri minyak dan gas bumi (migas) serta industri proses lainnya merupakan sektor yang sangat bergantung pada standar keselamatan dan keandalan operasional peralatan bertekanan. Keandalan peralatan seperti *pressure vessel*, *heat exchanger*, dan sistem perpipaan sangat menentukan kontinuitas produksi sekaligus keselamatan pekerja dan lingkungan kerja. Salah satu metode penting dalam memastikan integritas struktural dan operasional peralatan tersebut adalah melalui pengujian tekanan (*pressure test*)[1].

Dari berbagai metode pengujian tekanan yang tersedia, *hydrostatic test* menjadi prosedur yang paling umum dan diakui secara internasional karena mampu memverifikasi kekuatan serta ketahanan peralatan terhadap tekanan kerja maksimum. Metode ini dilakukan dengan cara mengisi peralatan menggunakan fluida, umumnya air, kemudian menaikkan tekanan hingga 1,3 sampai 1,5 kali dari *Maximum Allowable Working Pressure* (MAWP) sebagaimana diatur dalam standar internasional, seperti *ASME Boiler and Pressure Vessel Code (BPVC) Section VIII*[2]. Tujuan utama pengujian ini adalah memastikan tidak terdapat kebocoran, retakan, atau deformasi permanen pada material yang dapat menurunkan integritas dan membahayakan keselamatan operasi[3].

Dalam konteks industri migas, keberhasilan *hydrostatic test* memiliki signifikansi yang tinggi. Peralatan seperti pipa transmisi gas, *pressure vessel*, dan *heat exchanger* bekerja pada kondisi tekanan serta temperatur ekstrem, sehingga kegagalan struktural dapat berakibat fatal. Kegagalan tersebut tidak hanya berpotensi menyebabkan kebocoran fluida berbahaya, tetapi juga dapat mengakibatkan pencemaran lingkungan, gangguan proses produksi, serta kerugian ekonomi dalam skala besar[4].

Oleh karena itu, pelaksanaan *hydrostatic test* yang sesuai dengan prosedur dan standar internasional bukan sekadar pemenuhan persyaratan legalitas, tetapi juga merupakan langkah preventif yang fundamental dalam menjamin keandalan peralatan dan keselamatan kerja. Prosedur ini memastikan bahwa setiap sistem bertekanan yang akan dioperasikan telah memenuhi kriteria teknis dan keselamatan yang berlaku di industri energi modern[5].

Berdasarkan kegiatan magang yang dilaksanakan di PT X dengan fokus pada proses *Hydrostatic Test*, maka rumusan masalah yang diangkat dalam penelitian ini adalah sebagai berikut:

- 1. Bagaimana memastikan integritas peralatan bertekanan (*heat exchanger*) melalui pelaksanaan *hydrostatic test* sesuai standar internasional?
- 2. Apa kriteria keberhasilan *hydrostatic test* dalam mendeteksi kebocoran, retakan, maupun deformasi permanen pada material?
- 3. Sejauh mana penerapan standar internasional *ASME BPVC Section VIII* memengaruhi keamanan dan keandalan hasil pengujian?
- 4. Apa konsekuensi yang dapat timbul apabila *hydrostatic test* tidak dilakukan dengan benar pada peralatan industri migas dan proses lainnya?
- 5. Bagaimana peran *hydrostatic test* sebagai langkah preventif dalam meminimalkan risiko kecelakaan industri?

Tujuan pelaksanaan magang di PT X adalah sebagai berikut:

- 1. Mengetahui dan memahami profil perusahaan PT X.
- 2. Mempelajari struktur dan fungsi unit heat exchanger tube bundle.
- 3. Menganalisis pelaksanaan *hydrostatic test* pada *tube bundle*, yang mencakup alur pengujian, prosedur teknis, serta perhitungan data hasil uji.

Manfaat yang diharapkan dari kegiatan magang ini meliputi:

- 1. Meningkatkan wawasan dan pengalaman praktis di bidang *heat exchanger* dan *pressure vessel*.
- 2. Mengasah keterampilan teknis dan *soft skill* yang sesuai dengan kebutuhan industri.
- 3. Mendorong peningkatan kualitas lulusan yang siap kerja dan memiliki pemahaman terhadap praktik industri.
- 4. Memberikan kontribusi tenaga kerja muda yang mendukung proses produksi dan inovasi perusahaan.

5. Membuka peluang karier di sektor energi dan manufaktur, sekaligus memperluas jejaring profesional di industri tersebut.

Agar pembahasan laporan magang lebih terarah, maka batasan masalah dalam penelitian ini adalah:

- 1. Pembahasan difokuskan pada *hydrostatic test* sebagai metode pengujian tekanan tanpa membahas metode lain seperti *pneumatic test* atau *leak test*.
- 2. Studi dibatasi pada penerapan *hydrostatic test* terhadap *heat exchanger tube bundle* E-3-05 A & C.
- 3. Analisis berpedoman pada standar internasional *ASME BPVC Section VIII Division I*, tanpa perbandingan mendalam terhadap standar lain.
- 4. Pembahasan difokuskan pada aspek teknis, tujuan, dan manfaat *hydrostatic test*, tidak mencakup analisis ekonomi secara kuantitatif.
- 5. Risiko yang dikaji terbatas pada aspek kegagalan material dan keselamatan operasional, tanpa membahas secara rinci aspek hukum maupun asuransi.

METODE

Kegiatan magang industri dilaksanakan di PT X, yang berlokasi di Tekno Raya B-1 F, Kawasan Industri Jababeka III, Cikarang, Bekasi, Jawa Barat, 17530. Perusahaan ini bergerak di bidang rekayasa (engineering), manufaktur (manufacturing), instalasi (installation), serta perawatan (maintenance) heat exchanger. PT X telah memiliki sertifikasi ASME U-stamp dan R-stamp, yang menunjukkan bahwa perusahaan memenuhi standar internasional dalam pembuatan (manufacturing) dan perawatan (repair/maintenance) peralatan bertekanan (pressure vessel).

Pelaksanaan magang berlangsung selama lima bulan, yaitu sejak 4 Agustus hingga 31 Desember 2025. Jadwal kegiatan mengikuti waktu operasional perusahaan sebagaimana tercantum pada Tabel 1 berikut:

Tabel 1. Jadwal Kegiatan

Keterangan	Waktu Pelaksanaan
Hari kerja	Senin – Jumat
Jam kerja	07.15 – 16.30 WIB
Waktu istirahat	12.00 – 13.00 WIB

Selama kegiatan magang, mahasiswa ditempatkan di Departemen Quality Control (QC). Departemen ini bertanggung jawab atas pengawasan kualitas produk, inspeksi material, serta pelaksanaan pengujian sesuai standar ASME dan TEMA. QC memiliki peran strategis dalam memastikan bahwa setiap produk yang dihasilkan telah memenuhi standar teknis, keselamatan, dan keandalan operasional yang ditetapkan oleh perusahaan serta lembaga sertifikasi internasional.

Dalam setiap kegiatan pengujian, khususnya *hydrostatic test*, aspek keselamatan kerja (safety) menjadi prioritas utama. Oleh karena itu, penggunaan alat pelindung diri (APD) wajib diterapkan sesuai standar keselamatan industri. Adapun peralatan keselamatan yang digunakan selama proses pengujian dirangkum dalam Tabel 2 berikut:

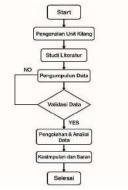
Tabel 2. Peralatan Keselamatan Keria

No	Alat	Fungsi
1	Coverall	Melindungi seluruh tubuh dari kotoran, panas, percikan bahan kimia, serta potensi bahaya kerja di area industri.
2	Sarung Tangan (Safety Gloves)	Melindungi tangan dari luka gores, panas, bahan kimia, dan benturan saat melakukan pekerjaan teknis.

2	Sepatu Safety	Melindungi kaki dari benda berat, tajam, atau cairan kimia, serta
)	(Safety Shoes)	mencegah risiko terpeleset di area kerja.
4	Helm Safety (Safety	Melindungi kepala dari benturan, kejatuhan benda, dan risiko
4	Helmet)	kecelakaan di area proyek atau pabrik.

Metode penelitian ini dirancang untuk memastikan pelaksanaan *hydrostatic test* berlangsung secara sistematis dan sesuai dengan standar yang berlaku, khususnya ASME BPVC Section VIII. Langkah-langkah penelitian mencakup tahapan persiapan, pelaksanaan, observasi, pengumpulan data, serta analisis hasil uji.

Diagram alir penelitian yang menggambarkan alur kegiatan secara umum dapat dilihat pada Gambar 1 berikut:

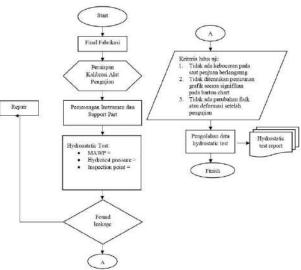


Gambar 1. Diagram Alir Metode Penelitian

HASIL DAN PEMBAHASAN

Analisis Hydrostatic Test pada Tube Bundle E-3-05 A & C

1. Diagram alir hydrostatic test



Gambar 2. Diagram alir hydrostatic test. (Sumber pribadi, 2025).

2. Prosedur hydrostatic test

Sebelum melakukan uji hydrostatic, PT X harus memastikan bahwa saluran internal dalam kondisi baik atau bersih dan semua NDE serta dimensi telah diperiksa.

a. Mengecek kode pembuatan

- 1. Inspector QC harus memeriksa dan memverifikasi tanda identifikasi pada Tag Bundle Pipa No. E-3-05 A/C.
- support seperti perancah harus dari tipe yang sesuai untuk memastikan inspeksi yang aman. Agar dapat memeriksa semua sambungan las, support harus ditempatkan di atas atau di sekitar sambungan las.
- 3. NDT dan inspeksi lainnya harus diselesaikan sebelum Tag Bundle Pipa No. E-3-05 A/C.

b. Fluida kerja dan temperature

Suhu logam selama uji *hydrostatic* harus dipertahankan setidaknya 17°C di atas suhu logam minimum yang dirancang, tetapi tidak perlu melebihi 48°C untuk meminimalkan risiko retak getas. Uji *hydrostatic* tidak boleh dilakukan sampai Nomor Tag Bundle Tabung E-3-05 A/C dan media pemampatan berada pada suhu yang kira-kira sama.

1. Peralatan yang digunakan pada hydrostatic test a). *Bolt*



Bolt berfungsi sebagai komponen pengaman dalam menyatukan atau mengunci komponen utama salah satunya adalah untuk mengunci antara blind flange, tubesheet dan test ring agar tidak terjadi kebocoran selama pengujian.

b). Hex Nut



c). Blind flange



Blind flange berfungsi untuk menutup bagian tubesheet dari unit selama pengujian, dengan menutup bagian depan tubesheet, tube bundle menjadi kedap dan dapat diisi dengan fluida bertekanan tanpa kebocoran. Selain itu, dengan menutup bagian tubesheet menggunakan blind flange, setiap kebocoran dalam unit dapat dengan mudah terdeteksi. Jika ada kebocoran, tekanan akan menurun atau fluida terlihat bocor disekitar area yang ditutupi oleh blind flange.

d). Gasket Type Tombo



Sheet gasket berfungsi sebagai pengisi kerapatan antara tubesheet dan blind flange. Komponen tubesheet dan blind flange dikencangkan menggunakan studbolt yang mana akan menekan gasket di antara permukaan sambungan sehingga menimbulkan penekanan yang kuat dan kedap sehingga akan mencegah terjadinya kebocoran

e). Ball valve ½"



Ball valve ½" berfungsi sebagai media pembuka, penutup, dan pengatur aliran fluida tekanan yang digunakan selama pengujian hydrostatic test.

f). Nipple ½"



Nipple ½" berfungsi sebagai penghubung antara tube bundle dan instrumen hydrostatic yang akan memasukkan air bertekanan tinggi ke dalam tube bundle selama pengujian hydrostatic test.

g). Hydrotest Pump for pressurizing



Hydrotest Pump for pressurizing pada pengujian hydrostatic test berfungsi untuk mengatur tekanan dalam tube bundle hingga mencapai tekanan yang ditentukan sesuai dengan prosedur pada hydrostatic test. h). Pressure gauge, range 115 psig – 306,88 psig



Pressure gauge merupakan alat yang berfungsi untuk mengukur tekanan. *Pressure gauge* membantu dalam memastikan bahwa tekanan dalam *tube bundle* tidak melebihi batas aman,

i). Pressure and temperature recorder (barton chart).



Pressure dan temperature recorder (Barton chart) berfungsi untuk memantau tekanan dan suhu secara terus - menerus selama hydrostatic test berlangsung serta untuk memberikan data secara real time mengenai kondisi tekanan pada tube bundle.

j). Thermohydrometer atau ambient temperature



Thermohydrometer atau ambient temperature merupakan instrumen yang berfungsi untuk mengukur suhu pada lingkungan.

k). Inlet and drainage condition



Fungsi utama dari inlet dan *drainage condition* yaitu untuk pengatur aliran fluida yang mana *inlet condition* berfungsi untuk menentukan kondisi masuknya tekanan seperti tekanan, *temperature*, dan laju aliran sementara *drainage condition* yaitu sebagai pengatur kondisi keluarnya fluida untuk memastikan bahwa tidak terjadi penumpukan tekanan berlebih dan memastikan aliran fluida keluar dengan lancar.

- 1) Satu alat pengukur tekanan dan satu pencatat tekanan dengan dial penunjuk tekanan harus digunakan dalam pengujian *Tube Bundle* Tag No. E-3-05 A/C, dengan skala 1,5 kali tekanan uji. Satu alat dihubungkan langsung ke lokasi tertinggi dari Tube Bundle Tag No. E-3-05 A/C untuk menunjukkan tekanan uji secara akurat. Alat yang lainnya dihubungkan pada tempat yang dapat terlihat oleh operator dan disaksikan oleh pihak ketiga atau pemilik selama durasi pengujian.
- 2) Indikator tekanan dan pencatat tekanan sebaiknya memiliki dial yang dibagi dalam kisaran sekitar dua kali lipat dari tekanan uji

- maksimum yang dimaksud, tetapi dalam hal apapun dial tidak boleh memiliki kisaran kurang dari 1 ½ kali atau lebih dari 4 kali tekanan uji
- 3) Pengukur dan pencatat tekanan harus dikalibrasi terhadap penguji berat mati standar atau pengukur master kalibrasi setidaknya sekali setahun atau setiap kali ada alasan untuk meyakini bahwa mereka mengalami kesalahan

Pengisian air pada tube bundle tag no. E-3-05 A & C

- 1. Ventilasi harus disediakan di semua titik tinggi dari *Tube Bundle* Tag No. E-3-05 A/C pada posisi di mana ia akan diuji untuk membersihkan kemungkinan kantong udara saat *Tube Bundle* Tag No. E-3-05 A/C sedang diisi.
- 2. Sebelum menerapkan tekanan, operator harus memeriksa peralatan uji untuk memastikan bahwa perangkat tersebut rapat dan semua saluran pengisian bertekanan rendah serta perlengkapan lain yang seharusnya tidak terkena tekanan telah diputuskan atau diisolasi menggunakan katup atau cara lain yang sesuai.
- 3. Setelah tabung paket dengan Nomor Tag E-3-05 A/C diisi, ventilasi harus ditutup. Sebelum diberi tekanan, kontrol/meteran harus ditempatkan pada jarak aman dari peralatan. Sebelum diberi tekanan, peralatan harus diuji secara menyeluruh dan diperiksa untuk isolasi, saluran pembuangan ditutup, dan ventilasi ditutup sesuai kebutuhan.

4. Pengujian

- a) Tekanan pada Tube Bundle Tag No. E-3-05 A/C akan ditingkatkan dari nol hingga tekanan desain dengan waktu tahan selama 15 menit. Kemudian ditingkatkan secara bertahap hingga tekanan uji yang diperlukan tercapai.
- b) Setelah tekanan uji sesuai dengan yang dipersyaratkan oleh kode telah dipertahankan selama waktu penahanan yang ditentukan dalam instruksi kerja, tekanannya harus dikurangi dan dipertahankan pada tekanan uji aktual dibagi 1,3 dan ditahan selama 15 menit. Kemudian akhirnya kurangi tekanan hingga nol.
- c) Uji *hydrostatic* harus sesuai dengan kode desain tekanan
- d) Tekanan uji hidrostatis harus dipertahankan selama minimal 30 menit.
- e) Acceptance Criteria
 - 1) Hydrostatic test di setiap titik pada Tube Bundle Tag No. E-3-05 A/C minimal sama dengan 1,5 kali tekanan desain, tanpa penurunan tekanan. Jika tidak ada penurunan tekanan dan temperatur yang signifikan, dan tidak kurang dari uji tekanan dengan uji hidrostatik, hasilnya akan diterima.
 - 2) Selama uji hidrostatik tidak ditemukan kebocoran pada sambungan dan las serta tidak ada distorsi sesuai dengan Kode ASME Bagian VIII Div. 1.

5. Inspeksi

- a) Pada tekanan yang dijelaskan di atas, pemeriksaan kebocoran harus dilakukan pada seluruh tubuh *Tube Bundle* No. E-3-05 A/C, terutama pada sambungan las dan semua area dengan konsentrasi tegangan tinggi.
- b) Setiap kebocoran atau cacat lain yang ditemukan tidak sesuai selama inspeksi harus ditangani sesuai dengan NCR, dan barang tersebut harus diuji ulang sesuai dengan prosedur ini setelah diperbaiki.
- c) Pengujian akan dilakukan oleh Departemen Produksi dan diawasi oleh Inspeksi QC, disaksikan oleh Pemilik atau Pihak Ketiga.

- d) Setelah penyelesaian uji tekanan, inspeksi QC harus mencatat hasil pada sertifikat laporan uji tekanan (lampiran-A) dan Manajer Departemen QC harus menyetujuinya serta memverifikasinya.
- e) Tim Quality Control dan Produksi juga harus memastikan bahwa garis internal bersih dan kekeringan pada Tube Bundle Tag No. E-3-05 A/C setelah uji tekanan berada dalam kondisi baik/bersih dan kering.

Data Perhitungan Hydrostatic Test

a. MAWP Material

Perhitungan MAWP pada tiap material menggunakan software PV Elite, sehingga didapat perhitungan seperti dibawah ini;

Element Required Thickness and MAWP:

From	То	Design Pressure kgf/cm²	M.A.W.P. Corroded kgf/cm ²	M.A.P. New & Cold kgf/cm²	Minimum Thickness mm	Required Thickness mm	Element#
Channe	1 Cover	4	5.95	6.165	95 I	86.8459	1
Chn to Co	ver Fla	4 j	7.117	7.338	79	77.1652	2
	Channel	4	15.43	15.55	14	3.67718	3
Chn to TB	S Flang	4	4.149	4.554	115	114.503	4
Shell	Flange	7	10.88	18.52	56	46.2788	5
	Shell	7	50.19	63.52	29	9.14834	6

MAWP Channel
$$= \frac{(s \times E (T-CA-CAE))}{((\frac{D}{2}+CA)+0.6 \times (T-CA-CAE))}$$
$$= \frac{(703.07 \, kgf/cm2 \times 1 \, (1.40 \, cm))}{((\frac{125 \, cm}{2}+0)+0.6 \times (1.40 \, cm))}$$
$$= \frac{984.298}{63.34} = 15,53 \, kgf/cm2$$

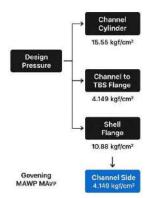
MAWP Shell

$$= \frac{\left(s \times E\left(T - CA - CAE\right)\right)}{\left(\left(\frac{D}{2} + CA\right) + 0.6 \times \left(T - CA - CAE\right)\right)}$$

$$= \frac{\left(1406.14 \frac{kgf}{cm2} \times 1 (2.90 cm)\right)}{\left(\left(\frac{125 cm}{2} + 0\right) + 0.6 \times (2.90 cm)\right)}$$

$$= \frac{4077.81}{64.24} = 63,47 kgf/cm2$$

Berdasarkan perhitungan MAWP diatas didapatkan bahwa nilai MAWP pada Channel sebesar 15,53 kgf/cm2 atau 220,8 psiG. Walaupun silinder channel mampu menahan tekanan sampai 15,53 kgf/cm2, sistem channel side dibatasi oleh komponen paling lemah, yaitu channel ke tubesheet flange (Chn to TBS Flange) dengan MAWP hanya 4.149 kgf/cm2 atau 59,013 psiG. Perbedaan hasil antara perhitungan pada PVelite dan perhitungan manual terjadi karena perhitungan manual menghitung MAWP dalam kondisi baru dan nominal (MAPNC) sementara pada PVelite nilai MAWP didapat dengan mempertimbangkan nilai corrosion allowance, dan pengurangan head 0,125 serta pembulatan atau iterasi, sehingga yang digunakan dalam hydrostatic test adalah hasil perhitungan MAWP pada PVelite karena memperhitungkan korosi atau pengurangan kecil.



- b. Allowable Stress Material (Table 1A dan IB ASME Section II part D metric)
 - 1) Channel (SB-171 025)

Table 18 (Cent'd)

ion I; Section III, Division 1, Classet 2 and 3" Section VIII, Division 1; and Section 3 Maximum Allowable Street Values, 5, Foron Onferrous Materials ("See Maximum Temperature Limits for Restrictions on Class)

Line No.	Nominal Composition	Product Form	Spec. So.	Type/Grade	Allay Desig/UNS No.	Class/Cradities Temper
1		Sels, U-best take	58-395	-	C44703	.000
2		Wid. conf. tube	50-541	9	CHETON	W061
1.1		WM, cred, tuler	58-541		C48700	W961
4		Selv cond take	39-111		C79400	061
5		Wkf. tabe	18-543	-	C79400	W063
0.7		Sinds: cored, bubsi-	18-111		C70400	988
7	-	Spile, pipe & take	330-404	-	G78600	060
	_	Santa, griper & trabe-	38-444		1770400	1960
		Wid. pipe	58-457		C79600	WINE
10.		Whit pipe	12-467	-	179600	WHIT
12		itar, red	58-151		C78600	068
12	-	Star, red.	58-151		C78600	060
12 13 14	-	Plate	58-171		C78600	M30, M20
14.	-	Plate	58-171	190	C78600	M30, M20
15	-	Plate, sheet	58-171	-	C78600	M30, N20
10		Plato, cheer.	38-171	-	179600	M38, M29
17	-	Plate	58-171	100	C78600	MIR, MIN
10		Plane	59-171		C78600	AKED, HEZD
19		25 no.	58-171		C78600	020, 025
10	4	Plate	SR-171	-	578693	1120, 1225
21.		Plate, sheet	38-171	-	C78603	10200 025
12	-	Place, about.	38-171	-	C78600	(128, 025
2.8	-	Plate	38-171	-	E78600	1020, 1025
14	-	Plane.	58-371	-	678603	028, 925
25		Siedic cored, tube	38-121	-	C76600	061

Table 1B (Cont'o)

Section I; Section III, Division 1, Classes 2 and 3; Section VIII, Division 1; and Section XII

Maximum Allowable Stress Values, 5, for Nonferrous Materials

Lieur	Size/Thicharm.		Min. Tensile Strength,	Nin. Yield Strength		Applicability or Temperature (NP = Net Peri (SPT = Suppost	Limits mitted)		External	
No.	mm	P.No.	MPa	MPx	1	. III	VIII-1	331	Chart No.	Netes
1 2 3		32	345	125	1631	149 EE 3 min	232	232	MIX-Z	15, 17
2	-	32	3845	125	nr	NE	232	232	NPC-2	614, Th. Will
3	-	22	345	126	n)-	bP	232	232	MPG-2:	65, 614, Th. WILL
*		24	260	95	1617	44 (CL3 +46)	66	66	88YC-2	C13
8		314	260	85.	His	NP.	66	64	NVC-2	Els. Gril, Will
ñ		24	275	20%	ne	44 (01.7 44)	86	86	MYG-Z	67, 643, W3
F 7 H 9	_	34	260	96	WI.	294	336	316	BPC-3	30
ti.		316	260	96	AP	204	316	310	NPC-3	65, 73
9	c114	34	260	96	6P	212 pCL 8 only:	116	316	NPC-9	614, 642, 33
14	×614	9.4	200	96	1131	222 (3. 8 min)	336	316	MPG-3	65, ESA, 642, 75
13	All	34	260	105	AP	93	NT	NP	NFC-3	·
11	8.0	34	260	105	814	43	MP	NP	NPC-3	575
15	4140	-34	275	105	RP	204	NP	NF	SPC-3	
t a	\$340	24	275	105	RP	204	SIF	107	NPC-3	625
EX.	6140	34	275	105	AP	212 git 8 mely)	NP	NP	NFC-3	5
14	£140	34	275	105	HP	232 (Cl. 3 orbs)	NF:	NF	MFG-9	65, 111
17	ETAR	34	275	105	WP	NF	316	216	NFC-3	12
	6540	34	275	105	nr	NF	316	316	NPC-3	45. TS. T22
19	£\$40 :	314	275	105	NP	204	NF	NF	50°C-3	Control of the Control
24	6540	24	275	105	NI	204	30	NF	MIC-3	CIS.
19.	NTRO:	- 34	375	106	WH	232 (CL X Hely)	Nr.	:NT	NPC-3	
22	£140	34	275	105	MP	212 (Cl. 3 welst	NP.	MP	NIIC-3	6% T22
	£140	34	275	105	HP	NP	216	236	NOC-3	35
24	c54ff	34	275	105	SP	SF	116	116	SPC-3	435, TZ2

Table 1B (Cont'd)

Section I; Section III, Division 1, Classes 2 and 3; "Section VIII, Division 1; and Section XII
Maximum Allowable Stress Values, 5, for Nonferrous Materials
('See Maximum Temperature Limits for Restrictions on Class)

No.	40	65	100	125	150	175	200	229	210	275	300	325	350	375	400	625	450	473
1	12.4	82.4	82.4	82.4	82.4	47.2	26.0	14.9	SAW									
2	70.1	69.6	69.0	68.5	68.3	40.1	21.1	12.7	560		-					-	1	
3	70.1	78.1	79.1	70.1	70.1	40.1	21.1	12.7	5.00		inc.	100						- 1
4	15.2	55.2	-			-				1	1						100	
2	10.9	46.9	-	_		-	-	-	-	100	-	-	-	-	-	-	den :	-
67	(63.9	68.9		-		-			-	16	-						-	-
7	193	57.9	562	54.9	53.7	58.1	51.9	51.1	50.8	49.2	45.2	29.0		-	-		-	
	19.6	55.0	59.80	254.86	79.0	79.0	129,66	9.92	59.8	51.7	452	39.0		-			-	
9	10.8	49.7	47.9	46.8	462	44.5	44.2	43.6	43.1	41.7	35.6	26.7	-	-	-	-	-	-
10	30.9	50.0	50.8	58.8	2010	50.0	50.8	200	10.0	41.2	411.6	Zh.Z	-	-	-	-	(100	-
ii	68.9	67.2	652	-	40.0			-		100	-	-			-	-		-
12	60.9	68.70	68.9	-	No.	1 1000	Color 1	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
1.8	68.9	67.3	65.1	63.4	42.0	61.0	60.1	89.2	/ 2		-							
14	683	68,9	68.9	68.9	68.9	68.9	68.9	68,9	100	-	-			-		-	-	
15	687	66.5	652	63.9	62.0	49.7	60.1	54.5	34.8	-	-00	-	-	-	-	-	100	-
16	665	68.9	68.9	68.9	48,9	100.75	10.9	68.9	60.4	-	-			-			1 =	-
17:	683	66.9	65.2	63.9	62.0	60.7	60.1	59.1	56.8	51.7	452	290.0			-			- 1
10	68.9	68.9	68.9	68.9	68.9	68.9	68.9	68.9	60.4	54.7	452	39:0					-	
19	48.9	62.3	65.1	63.4	62.0	63.0	60.1	50.2										12
20	665	.68.9	68.9	60.9	60.7	68.9	60.9	48.9	-	14	-00	180	-	-	-	-	-	-00
21	485.9	06.7	65.2	619	82.0	667	60.1	39.1	SAR									

- a) Min Tensile Strength = 275 MPa (2804,22 kgf/cm2)
 b) Min, Yield Strength = 105 MPa (1070,702
- b) Min. Yield Strength = 105 MPa (1070,702 kgf/cm2)
- c) Max. Allowable Stress at 100°C = 65,2 MPa (664,855 kgf/cm2)
- 2) Shell (SA 516 70)

Table 1A (Cont'd)

Section I; Section III, Division 1, Classes 2 and 3; 'Section VIII, Division 1; and Section XI

Maximum Allowable Stress Values, 5, for Ferrous Materials

('See Maximum Temperature Limits for Restrictions on Class)

tine No.	Neminal Composition	Product Form	Spec. No.	Type/Grade	Alloy Desig/ UNS No.	Class/ Condition/ Temper	Stat/ Thickness,	P.Ste.	Group No.
1	Carbon stroll	Cardings	5A-352	SCH	1000000	-	-	1.	1
2	Cartyre steet	Plane	\$A-515	45	1002000			1	-1
3	Carbon steel	Hate:	5A-516	45	K82483		100	1	. 1
4	Carbon street	Wid pipe	54-671	5365	807000		-00	1.	- 1
3	Carties steel	MSd. pope	58-671	CENS	802905	-	-	1	1
6.	Carton steel	Whit paper	SA-4/72	BKS.	MEXISON.		-	4	1
7	-Cartina stend	Whit poper	EA-672	CAS	ERZACE				- 1
	Cartivo steel	Short	53-414	1	681764			1:	1
9	Carbon street	Hate	SA-442	8	X87269	-	900	1	- 1
10	Carbon strell	Hate	SA-537	-	811417	1	$65 < t \leq 100$	1	1
11	Carton steel	Wid pipe	58-695	CM501-70	812417		65 = 2 5 100	1	- 2
12	Carton steet	Plain, but	\$A/\$\$8-640.21	44W	200		£ 5 200	100	- 1
13	Carton steet	Main, Sac	\$8/034-04821	SOW			d c 158	1	1
14	Carting stoyt	Plats, sheet, har	14-572	50			f = 100	-	
15.	Carting prof.	Bound has	5A-572	50	-	-	0 + 275	-	-
16	Carbon med	Shart, mita-	56-1811	50.	36		2006		
17	Carbon steel.	Maret, strke	5A-1011	50	BUAL	ī.			
19	Carbon steel.	Sheet, strike	5A-1011	55	HSLAS	Ŷ			
19	Carbini stroft	Plate	\$A/A\$ 1548	PTAGEN	The state of	Normalized		1	-1
20	Carbon street	Flate	SA/AS 154R	PTAGENE.			£158	1	1
n	Carbon steel	Fincations	SA/EN 10222-2	etranita		NT to QT	35 < 1 < 160	1	1
12	Carton steet	Plate	SA/SN 10029-2			at mode	88 = 1 4 100	- 61	-1
23	Carbon steel	Plane	SA/EIN 12025-2				and		-1
24	Carton steel	Forgings:	SA/EN 11221-1			Harmaliani		1	-
15	Carlino strell	Plate	14/09 713	Q3458.		-	110 - 1 = 210		-
26	Carbon med	Hans	SA/8N 18028-2	*******			158 + t = 258	1	2
27	Carton steel	Plane	SA/GB 713	6358			180 + 7 = 150	1	2
28	Carten stret	Plan	SA/EN 18028-2		-		100 < 1 c 150		1
29	Carbon stroit	Han	\$8-455	essue.	EB1300		15 + T c 20	1	1
10	Carbon steel	Dec	\$A-673	79	-			1	- 1
31	Carton mod	Name	SA-185		8000004			1	-
32	Carbon steel	Forgings Forgings	EA-185	100	KRXSR2		-	- 20	-
11			DA 216	WO			-	- 1	1
24	Carbon steel	Gettinge	SA-255	W.C.II	RESCHE	-		-	1
15	Carbon steel	Forgings Forgings	DA 200	4	MEDIST		50	- 01	- 1
		3310000							
3h	Carbox steet	Torgings	13.218	1972	REGIST 1		100	1	1
37	Carbon med	Forgings:	SA-359	1972	KR3011		-	1	2
38	Carties steel	Forgings.	SA-586	1	113582		96	1	1
39	Carbon steel	Freques	SA-584	TA .	K13502		-	1	1
40	Cartees steel	Forgongs	58-541	1	KEISON		100		2
41	Carbon stroid	Forgraps	\$4-541	£A	KKKKES			1.	2
62	Carties steel	Cast pipe	58-668	WCR	10/2003		-	1	2
43	Carton steet	Freiglags:	US-761	M .	883847			1	2
4.6	Carton steel	Flate	6A-815	701				1	1
450	Carbon steel	Hate	SA-SES	76.	NRC780			- 1	7

Table IA (Cont'd)
Section I; Section III, Division 1, Classes 2 and 3; Section VIII, Division 1; and Section XII
Maximum Allowable Stress Values, 5, for Ferrous Materials
("See Maximum Temperature Limits for Restrictions on Class)

Line	Min. Tennile Strength.	Mis. Yield Strength.	Appli	(NP + Not Peru (SPT = Supports	itted)	inits:	External Pressure	
No.	MP ₄	Mfu.		lii.	V00:1	XII	Chart No.	Nates
3	450	240	NY	371	343	343	£5-2	61, 617
2	9.50	240	538	373	538	343	63-2	618, 31, TZ
3	650	240	454	371	530	343	65-2	G10, 31, 32
	65.0	210	NP	371	SEP	NP	45-2	36, W10, W12
3.	630	240	NP	371	30"	262	05-2	Se, WIG. WIE
	833	340	NP	371	SCP	NP	05-2	54, W10, W12
7	850	240	NP	371	9089	N31	456-2	94, W10, W12
	858	240	NF	302	882	313	CX-2	616. TI
	850	275	NP	NP	371	343	65-2	TI
to .	850	310	NP	373	343	313	CX-2	73
11	420	310	NP	371	502	30	05-2	628, TI, WIG. WIZ
12	450		343	NP	343	343	£5-2	CIR
12	458	46	343	NP.	343	343	65-2	618
14	450	345	NP	NP	316	316	05-3	
13	450	345	NP	NP	216	316	62-3	-
129	630	345	Ne	No.	2410	110	62-3	-
26	630	310	NE	No.	316	310	435-3	
17	630	340	NP.	NO	316	316	435-3	
119	930	300	NE	160"	310	310	65-9	
19	860	-	530	102	230	342	£3-2	GIR, GIR, SI, TI
20	800	-	538	NP	536	NP	435-2	618, G18, SL Th
21	1860	215	538	107	238	301	15-2	615, 13, 72
77	860	240	454	NP	239	3629	05-2	614, II, TI
n	860		45.4	NP	530	343	CS-2	616, G16, St. T1
26	860	310	5330	NP	230	307	ES-2	G16, 81, 72
25	670	215	427	507	427	3621	CS-2	71
26	470	280	454	NF	530	NP	(8-2	GIR SL TI
27	600	215		107		202		
			427		427		45-2	TI
28	480	295	454	NP	538	NP	63-2	GIL II, TI
	685	240	NP	204 (CL X nely)	343	343	CS-Z	The second second
30	885	240	45-4	343 (G. 3 miy)	238	343	08-2	G18, G18, G22, S1, T2
ж.	801	290	578	371	230	343	65-2	616, 31, 32
XI.	855	290	530	371	230	343	65-2	G16, 13, TZ
ZI	685	250	539	371	2211	343	CS-2	G1, G10, G17, S1, T2
34	883	250	530	374	230	343	43-2	618, 15, TI
35	465	210	NP	NP	330	313	45-2	616, T2
36	495	210	454	871	218	343	15-2	616, 72
17.	885	250	454	375	238	343	£8-2	616, 72
39	885	250	NP	373	539	343	£8-2	614, 72
29	885	250	NP	373	538	343	65-2	616, 72
-80	805	250	NIT	371	538	343	65-2	618. 72
41	485	250	NP	371	338	343	05-2	
								614, 72
42	485	250	538	371	NP	NP	45-2	61, G18, G17, S1, 12
а	885	250	NY	NP	230	343	65-2	014, 72
44	885	240	518	371	536	343	05-2	G10, S2, T2
	883	240	454	371	130	343	(3-2	G16, 11, T1

Table 1A (Cont'd)
Section I; Section III, Division 1, Classes 2 and	3; Section VIII, Division 1; and Section XII
Maximum Allowable Stress Val	ues, S, for Ferrous Materials
(*See Maximum Temperature Lin	nite for Restrictions on Class)

Maximum Allowable Stress, MPa (Multiply by 1000 to Obtain EPa), for Metal Temperature, *C, Not Exceeding

40	65													
	- 0.0	100	125	150	200	250	300	325	350	375	400	425	450	475
28	120	120	128	120	128	328	125	122	110	114	one.	440	-	-
28	128	128	128	128	128	128	125	122	118	114	95.0	79.6	63.2	45.3
28	128	128	128	128	120	128	125	122	110	114	95.0	79.6	63.2	45.7
298	128	128	128	128	128	128	125	122	118	114	-	-		00000
28	128	128	128	120	128	328	125	122	110	114	-			
129	128	128	128	120	120	128	125	122	110	114	-00	-	-40	-
28	128	128	128	128	120	128	125	122	110	114	. 100	.700	100	1900
28	128	128	120	128	128	128	128	128	127	114	95.2	79.6	63.2	45.7
1218	128	128	128	120	128	128	128	128	127	114	440	-	-	-
129	128	128	128	128	128	128	128	128	127	114	-	-	-	-
29	128	128	128	120	128	128	128	128	127	114	-		-40	-
28	128	128	128	120	128	128	128	128	128	100	960	46	160	-
250	128	128	128	128	128	128	128	128	128	-	-	700	-	-
28	128	128	128	128	128	128	128	128	127	-00	-000	-00	-	-
128	128	128	128	128	128	128	128	128	127	-80	-00	-	-	-
128	128	128	128	120	128	328	128	128	127					
29	128	128	120	128	120	128	128	128	127	-00	000	-	-	-
28	128	128	128	128	128	128	128	128	127	-	-	460	-	-
31	131	131	131	131	131	131	131	131	129	114	95.1	79.6	61.7	45.3
131	131	131	131	111	131	131	131	131	129	114	95.1	79.6	67.2	45.2
	4.04	141	111	***	***	444	4.84	131	129	114	93.2	7.9.8	8.1.4	43.2
31	131	131	131	131	131	131	131	128	124	120	202	83.9	67.0	51.1
35	131	131	131	111	131	131	131	131	127	112	96.2	29.1	62.1	46.0
31	133	131	111	111	1111	131	331	131	127	112	96.2	79.3	62.2	460
31	131	131	131	131	131	131	131	131	131	131	201	83.9	67.0	51.1
34	134	134	134	134	134	134	134	134	130	122	201	BELD.	67.1	-
134	134	134	134	134	134	134	134	134	134	123	201	83.8	67.2	51.0
37	137	137	137	137	137	137	137	137	137	123	2.02	BCL III	67.1	-
137	137	137	137	137	137	137	137	137	137	123	201	83.8	67.2	51.0
1,300	130	138	138	130	137	132	124	122	119	-00	-00		100	-
38	138	138	138	138	137	132	126	122	119	114	101	83.9	67.0	51.1
	440				100				1000			144		
36	138	138	138	138	138	136	129	125	122	117	101	83.9	67.8	51.3
38	138	138	138	138	138	136	129	125	122	117	101	83.9	67.0	51.1
26	130	130	130	130	2,310	136	129	125	122	117	301	80.0	67.0	51.7
30	138	138	138	138	138	136	129	125	122	117	201	83.9	67.0	51.1
38	138	138	138	130	138	136	129	125	122	117	101	83.9	67.0	51.7
190	130	138	138	138	138	136	129	125	122	117	201	83.9	67.0	SLI
38	138	138	138	136	138	136	129	125	122	117	201	83.9	67.0	SLI
30	138	138	138	130	130	136	129	125	122	117	201	87.9	67.0	51.2
38	138	138	138	130	138	136	129	125	122	117	201	83.9	67.0	51.7
38	138	138	138	138	138	136	129	125	122	117	201	82.9	67.0	51.1
	4.60	1,30	1,300	* 341	4,000	4,10	147	143	9.6660			00.9	900.00	20.5
1200	138	130	138	1300	1300	136	129	125	122	117	201	87.9	67.0	SLI
300	138	138	138	138	130	136	129	125	122	117	201	83.9	67.0	SLI
1310	138	138	138	138	138	136	129	125	122	117	261	802.9	67.0	\$1.12
36	138	138	138	138	138	338	136	132	128	123	101	83.8	67.2	51.0
369	138	138	138	130	130	138	136	132	128	123	202	83.8	67.2	51.0
1300 1300 1300	1	18 311 316	38 138 38 138 38 138	18 138 138 38 138 138 39 138 138	18 138 138 138 28 138 128 138 28 138 138 138	28 138 138 138 128 28 138 138 138 138 28 138 138 138 138	28 138 138 138 138 136 38 138 138 138 138 138 38 138 138 138 138	28 138 138 138 138 138 136 129 38 138 138 138 138 136 129 39 138 138 138 138 136	28 138 138 138 138 138 136 129 125 38 138 138 138 138 136 129 125 39 138 138 138 138 136 132	18 138 138 138 138 124 125 122 10 138 138 138 136 129 125 122 80 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138 138	18 138 138 138 138 138 136 129 125 122 117 38 138 138 138 138 138 136 129 125 122 117 38 138 138 138 138 138 138 138 138 23 128 23 128	18 138 138 138 136 124 125 122 117 J6I 10 138 138 138 138 128 125 122 117 J6I 80 138 138 138 138 136 122 122 123 J6I	18 138 138 138 138 138 136 126 129 125 122 117 261 83.9 138 138 138 138 138 126 129 125 122 117 261 83.9 188 138 138 138 138 138 138 128 122 22 261 83.8	18 138 138 138 138 138 138 138 124 125 122 117 241 83.9 67.0 18 138 138 138 138 138 138 138 138 138

- a) Min Tensile Strength = 485 MPa (4945,624 kgf/cm2)
- b) Min Yield Strength = 260 MPa (2651,26 kgf/cm2)
- c) Max Allowable Stress at 100°C = 138 MPa (1407,21 kgf/cm2)
- c. Allowable Stress
 - 1) Nilai Allowable Stress pada temperature uji 84-87 °F (30°C) (Sa)

Sa = 61,2228 MPa (624,299 kgf/cm2)

- 2) nilai Allowable Stress pada temperature desain 100 °C (S)
- S = 65,2 MPa (664,855 kgf/cm2)
 - d. Tekanan hydrostatic test pada tube bundle dan channel assy

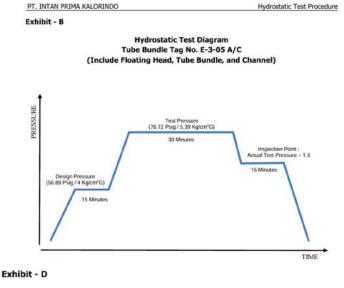
Hydrostatic Test Pressure = $1, 3 \times MAWP \times \frac{Sa}{S}$

= **1**, **3** × 4,419 kgf/cm2 ×
$$\frac{624,299 \, kgf/cm2}{664,855 \, kgf/cm2}$$

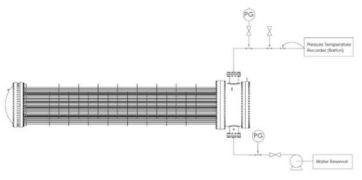
= 5,394 kgf/cm2 atau 76,721 psiG

Hasil Pengujian Hydrostatic Test

Pengujian *hydrostatic test* harus sesuai dengan prosedur yang telah dibuat berdasarkan kode spesifikasi, standar ASME Section VIII Div. 1, dan *requirement* klien. Pada prosedur *hydrostatic test* terdapat diagram yang dijadikan sebagai acuan proses pengujian dan skema *hydrostatic test* sebagai acuan dalam meletakan dan pemasangan instrument *hydrostatic test* pada Tube Bundle E-3-05 A & C



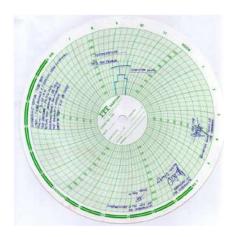
Hydrostatic Test Scheme Tube Bundle Tag No. E-3-05 A/C



Klien memberi *requiment* tekanan untuk unit yang akan diuji saat *hydrostatic test* yaitu diberi tekanan sebesar 56,89 PsiG *Maximum Allowable Working Pressure* (MAWP) dengan *holding time* 15 menit kemudian dinaikkan kembali sebesar 76,72 PsiG *test pressure* dengan *holding time* selama 30 menit kemudian tekanan diturunkan kembali menjadi 76,72 test *pressure* dibagi 1,3 dengan *holding time* selama 15 menit.

Sebelum dilakukan pengujian, tube bundle diisi dengan air hingga penuh. Saat pengisian air, akan terdapat udara yang terjebak didalam tube sehingga harus segera dikeluarkan melalui vent. Instrumen yang digunakan dalam pengujian harus sudah dikalibrasi dan pemasangan instrumen harus dalam posisi yang kuat serta tekanan rendah. *Hydrostatic test* ini bertujuan untuk menguji kekuatan kontruksi material dan memastikan bahwa tidak ada kebocoran pada bagian internal maupun pada sambungan pengelasan. Jika terjadi kebocoran, maka pengujian dianggap gagal dan harus dilakukan pengecekan ulang pada pemasangan instrumen atau memperbaiki kontruksi yang terjadi kebocoran. Syarat mandatory bahwa unit dapat diterima atau lulus *hydrostatic test (minimum requirement)* yaitu:

- a) Tidak ada kebocoran pada saat pengujian berlangsung
- b) Tidak ditemukan penurunan grafik secara signifikan pada barton chart
- c) Tidak ada perubahan fisik atau deformasi setelah pengujian





Grafik chart diatas menunjukan bahwa tube bundle diberi tekanan 60 PsiG MAWP dengan holding time 15 menit, lalu tekanan dinaikkan kembali hingga mencapai 90 PsiG test pressure dengan holding time selama 30 menit, kemudian tekanan diturunkan kembali menjadi 72 PsiG test pressure dibagi 1,3 dengan holding time selama 15 menit. Hasil dari pengujian hydrostatic test Tube Bundle E-3-05 A & C menunjukkan bahwa kekuatan kontruksi material pada tube bundle mampu menahan tekanan dan tidak melebihi batas tekanan maksimum yang diijinkan sesuai ASME Section VIII Div. 1. Kemudian, hasil tersebut diinput kedalam hydrostatic testing certificate seperti pada gambar.

KESIMPULAN

Berdasarkan hasil analisis dan pelaksanaan *hydrostatic test* pada Tube Bundle E-3-05 A & C di PT X, dapat disimpulkan bahwa pengujian telah dilakukan sesuai dengan ASME Section VIII Div. 1 (Ed. 2023) serta memenuhi seluruh persyaratan teknis yang ditetapkan oleh klien. Hasil perhitungan menunjukkan bahwa komponen dengan nilai MAWP terkecil terdapat pada bagian Channel-to-Tubesheet Flange sebesar 4,149 kgf/cm² atau sekitar 59,01 psig. Selama proses pengujian, tekanan ditahan pada 56,89 psig selama 15 menit, kemudian dinaikkan menjadi 76,72 psig selama 30 menit, dan akhirnya diverifikasi pada sekitar 72 psig (test/1,3) selama 15 menit. Seluruh tahapan uji menunjukkan hasil yang stabil tanpa adanya penurunan tekanan signifikan, kebocoran, maupun deformasi permanen pada material. Dengan demikian, *tube bundle* dinyatakan lulus pengujian hydrostatic test dan layak dioperasikan.

Pelaksanaan uji ini juga menunjukkan bahwa PT X memiliki sistem pengendalian mutu yang baik dengan dukungan sertifikasi ASME U-stamp dan R-stamp serta prosedur QC yang sesuai standar internasional. Untuk meningkatkan keandalan hasil uji di masa mendatang, disarankan agar *hydrostatic test* tidak dilakukan pada kondisi cuaca hujan atau suhu yang tidak stabil karena dapat memengaruhi tekanan internal. Selain itu, pengecekan kekencangan sambungan dan instrumen sebelum pengujian perlu dilakukan untuk mencegah kebocoran, serta kalibrasi alat ukur harus dijaga secara berkala guna memastikan keakuratan data dan konsistensi hasil pengujian.

DAFTAR PUSTAKA

- [1] ASME Boiler and Pressure Vessel Code (BPVC), Section VIII, Division 1, "Rules for Construction of Pressure Vessels," The American Society of Mechanical Engineers, New York, 2023.
- [2] ASME Boiler and Pressure Vessel Code (BPVC), Section II, Part D, "Properties (Metric)," The American Society of Mechanical Engineers, New York, 2023.
- [3] ASME Boiler and Pressure Vessel Code (BPVC), Section V, "Non-Destructive Examination," The American Society of Mechanical Engineers, New York, 2023.
- [4] ASME Boiler and Pressure Vessel Code (BPVC), Section IX, "Welding, Brazing, and Fusing Qualifications," The American Society of Mechanical Engineers, New York, 2023.
- [5] PT Intan Prima Kalorindo, Company Profile, Bekasi: PT Intan Prima Kalorindo, 2024.
- [6] R. K. Shah and D. P. Sekulic, Fundamentals of Heat Exchanger Design, Hoboken, NJ: John Wiley & Sons, 2003.
- [7] E. F. Schmidt, Heat Exchangers: Selection, Rating, and Thermal Design, 2nd ed., Amsterdam: Elsevier, 2004.
- [8] W. C. Nelson, Pressure Vessel Design Manual, 4th ed., Gulf Professional Publishing, 2019.
- [9] "Hydrostatic Test Scheme," amechieneer.com, Accessed Oct. 2025. [Online]. Available: https://amechieneer.com
- [10] "Grafik Tensile dan Yield Strength," warstek.com, Accessed Oct. 2025. [Online]. Available: https://warstek.com