

KAJIAN PERANCANGAN ULANG BEJANA TEKAN HORIZONTAL KAPASITAS 3,54 M³, TEKANAN DESAIN 250 BAR UNTUK MENAMPUNG GAS CNG DI PT. PJB UP MUARA TAWAR

Srihanto

*Prodi Teknik Mesin , FTI, Institut Teknologi Budi Utomo Jakarta,
srihanto58@gmail.com*

Abstrak

Bejana tekan merupakan suatu tempat untuk menyimpan atau menampung fluida baik cair maupun gas bertekanan, yang pada umumnya terbuat dari baja. Semakin berkembangnya dunia industri saat ini, kebutuhan bejana tekan semakin besar khususnya untuk penyimpanan bahan bakar cair maupun gas. Konstruksi bejana tekan khususnya untuk menyimpan gas bertekanan, harus mampu menerima tekanan tinggi dari gas yang disimpan di dalam bejana. Untuk itu perlu dilakukan Perancangan yang benar dan analitis dan teliti. PT PJB UP Muara tawar memiliki bejana tekan bertekanan tinggi untuk menyimpan gas pada tekanan 250 Bar, di mana bejana tersebut dioperasikan beberapa tahun lamanya sehingga perlu dilakukan pengkajian perancangan untuk mengetahui kekuatan atau spesifikasi bejana tersebut. Metodologi penelitian analisa kajian perencanaan bejana tekan tersebut dimulai dari survai kelapangan untuk mendapatkan data bejana tekan, kemudian dilakukan analisa kajian perancangan konstruksi, dimensi dan material yang digunakan pada bejana tekan tersebut. Dari hasil Analisa perhitungan kajian perancangan bejana tekan tersebut diperoleh dimensi yaitu diameter bejana 690 mm, tebal dinding bejana 44,47 mm (1,75 inc), tekanan design 275 Bar, tekanan maximum 291 Bar, sehingga bahan bejana aman. Panjang bejana 12000 mm, bahan pelat dinding terbuat dari baja AS 516 grade 70, tegangan *yield* bahan 260 N/mm², bahan tutup bejana AS 516 grade 70. Pemeriksaan Tegangan maksimum 188,7 N/mm², bahan tutup bejana tekan aman.

Kata kunci : bejana, konstruksi, dimensi, perancangan, tekanan gas.

I. PENDAHULUAN

Bejana tekan (Pressure vessel) merupakan sebuah wadah tertutup yang digunakan untuk menampung fluida cair maupun gas bertekanan pada suhu tertentu. Salah satu kebutuhan bejana tekan di PT. PJB UP Muara Tawar adalah untuk menyimpan gas **CNG (Compressed Natural Gas)** bertekanan tinggi, Gas tersebut digunakan untuk bahan bakar mesin pembangkit tenaga Listrik. Bejana tekan tersebut telah beroperasi hampir 20 tahun. Namun demikian pada penelitian ini dicoba untuk melakukan kajian ulang apakah spesifikasi bejana tekan masih sesuai dengan design. (PT. PJB UP Muara Tawar, 2022). Tujuan dari kajian perancangan bejana tekan ini adalah untuk mengetahui dan menentukan apakah bejana tekan tersebut masih aman dan sesuai ketentuan Standar ASME (*American Society of Mechanical Engineering*) section VIII Divisi I dan buku referensi lainnya yang berkaitan dengan mekanikal Bejana Tekan.(Eugene F. Megyesy, 2004).

1.1. Gas alam (*natural gas*)

Merupakan salah satu bahan bakar fosil yang melimpah di dunia. Gas alam diproduksi

dari sumur gas atau bersamaan dengan proses pengolahan minyak mentah (*crude oil*). CNG digunakan untuk pembangkit tenaga listrik karena dapat mengurangi emisi karbon dioksida (CO₂) hingga mencapai 30%, emisi karbon monoksida (CO) hingga 90% dan nitrogen oksida hingga 95%. Alasan rendahnya emisi gas buang inilah yang menyebabkan CNG mulai digunakan Secara umum gas alam memiliki kandungan *metana* (CH₄) berkisar antara 80 sampai 95%. Selain itu, gas alam juga mengandung senyawa *hidrokarbon* lainnya. Besarnya tekanan pada CNG umumnya 2400, 3000 dan 3600 psi atau 165, 206 dan 248 bar. Pada tekanan dan suhu atmosfer, gas alam berada pada fasa gas dan memiliki *densitas* yang rendah. Gas alam disimpan pada kondisi yang dikompresi dengan tekanan yang tinggi pada suatu *pressure vessel* karena nilai *volumetric energy density* (Joule/m³) yang rendah.(Rosidi, Bangkit I,Viktor N,2017)

1.2. Bejana tekan (*Pressure vessel*).

Bejana tekan dapat diklasifikasikan menjadi beberapa jenis berdasarkan kontruksi dan bentuk, ukuran dan penggunaannya. Bejana tekan berdasarkan kontruksinya ada beberapa

5) Tekanan MAWP (Maximum Allowable Working Pressure) Dalam Bejana:

Dicari besarnya dengan persamaan berikut: yaitu : (Eugene F. Megyesy.2004)

$$P = \frac{S_a \cdot E \cdot t}{r_i} \text{ atau } \dots \dots \dots \quad (1.5)$$

dimana :

P = Tekanan MAWP (Pa)

Sa = Tegangan ijin bahann (Pa)

SF μ = factor keamanan

E = Effisiensi sambungan

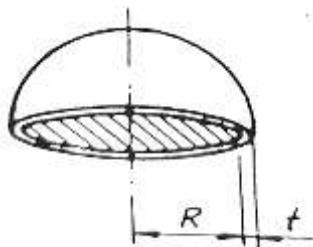
t = ketebalan dinding. (mm)

r_i = radius dinding dalam (mm)

r₀ = radius luar dinding (mm)

6) Ketebalan Tutup Bejana :

Jenis Tutup Bejana Type adalah *Hemispherical Head* seterti gambar di bawah ini :



Gambar 3. Tutup Bejana Type *Hemispherical Head*

(Sumber : Eugene F. Megyesy.2004):

Persamaan menentukan tebal tutup (t) bejana tekan Type *Hemispherical Head* adalah :

$$t = \frac{P \cdot R}{2S \cdot E - 0,2 P} + Ca. \dots \dots \quad (1.6)$$

Sedang Tekanan design tutup bejana :

$$P = \frac{S \cdot E \cdot (t - Ca)}{R - 0,6 (P - Ca)} \dots \dots \dots \quad (1.7)$$

dimana :

t = tebal tutup pelat bejana .

S = Tegangan ijin bahan.

E = effisiensi sambungan

P = Tekanan design.

Ca = faktor korosi.

R = Radius tutup bejana.

7). Menentukan Berat Dinding Bejana :

Volume dinding bejana (V) (Eugene F. Megyesy.2004):

$$V = \pi \left(\frac{(D+d)}{2} \right) t \cdot L. \dots \dots \dots \quad (1.8)$$

Berat dinding bejana :

$$W_d = V \cdot \rho$$

Dimana :

$$\rho = \text{massa jenis baja.} = 7850 \text{ kg/m}^3.$$

8) Berat Dua Tutup Bejana:

(Eugene F. Megyesy.2004)[1] :

$$V_t = \left[\frac{1}{4} \pi (d^2) \cdot (t) + 7,17 \% \left[\left(\frac{1}{4} \pi (d^2) \cdot (t) \right) \cdot 2 \right] \right].2. \dots \dots \dots \quad (1.9)$$

$$\text{Berat tutup bejana (Wt)} = V \times \rho$$

Dimana :

$$\rho = \text{massa jenis baja.} = 7850 \text{ kg/m}^3.$$

9). Adapun Tegangan Ijin Material Drum Bejana Adalah (Eugene F. Megyesy 2004):

$$\sigma_i = \frac{\sigma_y}{SF} \dots \dots \dots \quad (1.10).$$

dimana:

$$\sigma_i = \text{tegangan ijin bahan.(Pa)}$$

$$\sigma_y = \text{tegangan luluh bahan.(Pa)}$$

$$SF = \text{safety factor.}$$

Bahan Bejana tekan aman bila $\sigma_i > \sigma_p$.

10). Persamaan perhitungan ketebalan dinding nozel adalah : (Eugene F. Megyesy.2004)

$$tn = \frac{P_d \cdot R_n}{\sigma n \cdot En - 0,6 P_d} + Ca. \dots \dots \quad (1.11)$$

dimana :

$$tn = \text{tebal dinding nozel.(mm)}$$

$$P_d = \text{tekanan design nozel.}$$

$$R_n = \text{jari-jari nozel. (mm)}$$

$$\sigma n = \text{tegangan kerja bahan nosel (N/mm}^2\text{)}$$

$$En = \text{factor sambungan.(1)}$$

$$Ca = \text{factor korosi (3 mm)}$$

11) Pemeriksaan Kekuatan Bejana.

a) Tekan Kemungkinan belah memanjang.

$$\sigma_t = \frac{D \cdot P}{2 \cdot t \cdot (1 + D/L)} \dots \dots \dots \quad (1.12).$$

dimana :

$$D = \text{Diameter dalam silinder. (m)}$$

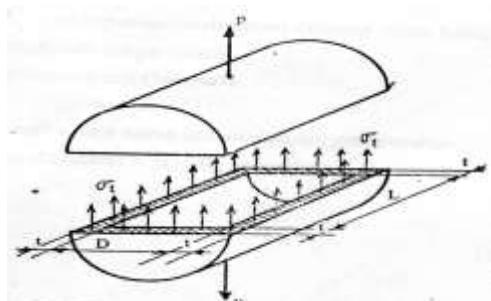
$$t = \text{tebal drum bejana.(m)}$$

$$\sigma_t = \text{tegangan tarik pada drum.(Pa)}$$

$$L = \text{Panjang drum.(m)}$$

$$P = \text{Tekanan design dalam(Pa)}$$

Agar drum tidak pecah $\sigma_t > \tau_y$



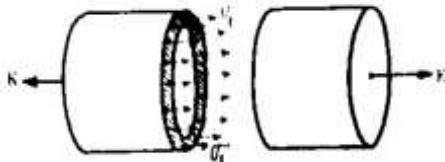
Gambar 4. Gaya Yang Membelah Drum Secara Longitudinal.

(Sumber : Eugene F. Megyesy.2004):

b)Pemeriksaan kemungkinan putus .

Tegangan yang bekerja : (Eugene F. Megyesy.2004)

$$\sigma_p = \frac{Px D}{4 \times t} \dots\dots\dots(1.13)$$



Gambar 5. Bejana Kemungkinan Putus
(Sumber : Eugene F. Megyesy, 2004)

12. Kriteria dalam Pemilihan Material pada pada bejana tekan :

Untuk pemilihan material bejana tekan yaitu mengikuti standar Dalam ASME Devisi I section VIII & 1X. 2014, yaitu : a) Fungsi dan penyimpanan, b) Sifat Mekanis (*mechanical property*), c) Kemudahan Pabrikasi, d) Ketahanan Terhadap Korosi, e) Temperatur operasional, f) Ketersediaan di pasaran.

Tabel 1. Ukuran Dimensi Nosal .

Minimum wall thickness of tubes for nozzles welded on vessels
According to ASME section VIII & UG 45

N.D. (inches)	Thickness STD as per B36-10M		Corrosion allowance and corresponding schedules							
	mm inch	inch	1 mm	1 1/16 1.6 mm	2 mm	2 1/8 2.2 mm	4 mm	3 1/8 4.8 mm	6 mm	14/16 0.4 mm
3/4	2.07	2.51	3.51	4.1	4.51	5.71	6.51	7.31	8.51	8.81
	40	160	160	180	180	205	205	205	205	205
1	3.38	2.98	5.93	4.55	4.98	6.18	6.98	7.78	8.98	9.38
	40	80	80	100	100	125	125	125	125	125
1 1/2	5.08	3.22	4.22	4.82	5.22	6.42	7.22	8.02	9.22	9.82
	40	80	80	100	100	125	125	125	125	125
2	3.81	3.42	4.42	5.02	5.42	6.62	7.42	8.22	9.42	9.82
	40	80	80	100	100	120	120	120	120	120
3	5.48	4.81	5.81	6.41	6.81	8.01	8.81	9.61	10.81	11.22
	40	80	80	100	100	120	120	120	120	120
4	6.02	5.27	6.27	6.87	7.27	8.47	9.27	10.07	11.27	11.87
	40	80	80	100	100	120	120	120	120	120
6	7.11	6.22	7.22	7.82	8.22	9.42	10.22	11.02	12.22	12.82
	40	80	80	100	100	120	120	120	120	120
8	8.18	7.17	8.17	8.77	9.17	10.37	11.17	11.97	13.17	13.57
	40	80	80	100	100	120	120	120	120	120
10	8.27	8.10	9.10	9.70	10.10	11.30	12.10	12.90	14.10	14.50
	40	80	80	100	100	120	120	120	120	120
12	8.53	8.34	9.32	9.92	10.32	11.52	12.32	13.12	14.32	14.72
	STD	40	40	60	60	80	80	80	80	80
14	8.53	8.34	9.32	9.92	10.32	11.52	12.32	13.12	14.32	14.72
	30	40	40	60	60	80	80	80	80	80
16	8.53	8.34	9.32	9.92	10.32	11.52	12.32	13.12	14.32	14.72
	30	40	40	60	60	80	80	80	80	80
18	8.53	8.34	9.32	9.92	10.32	11.52	12.32	13.12	14.32	14.72
	30	40	40	60	60	80	80	80	80	80
20	8.53	8.34	9.32	9.92	10.32	11.52	12.32	13.12	14.32	14.72
	30	40	40	60	60	80	80	80	80	80
24	8.53	8.34	9.32	9.92	10.32	11.52	12.32	13.12	14.32	14.72
	30	40	40	60	60	80	80	80	80	80
30	8.53	8.34	9.32	9.92	10.32	11.52	12.32	13.12	14.32	14.72
	STD	20	20	30	30	50	50	50	50	50

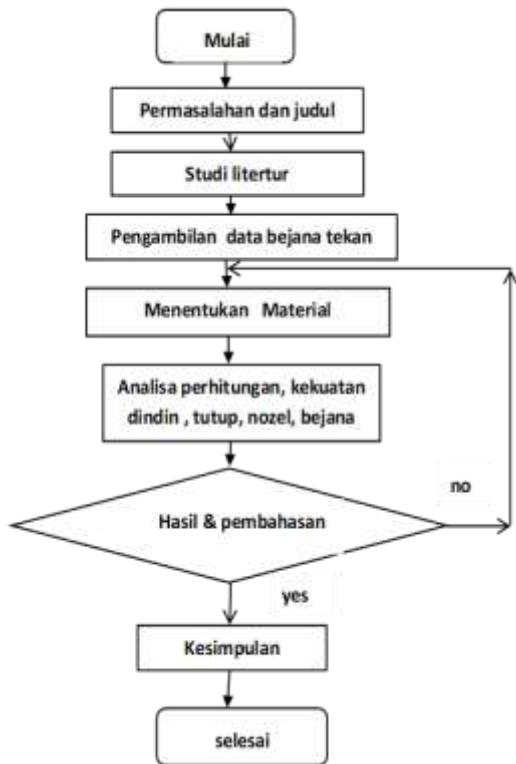
(Sumber. ASME Devisi 1 Section VIII, 2006)

II. METODOLOGI PENELITIAN

2.1. Data Perancangan yang di peroleh dari PT. PJB UP adalah

Loksi = PT. PJB UP Muara Tawar Bekasi Utara, Jawa barat.
Volume = 3,54 m³
Tekanan = 250 Bar.
Isi = CNG
Diameter luar = 610 mm
Fungsi = Sebagai bahan bakar PLTG.
Panjang = 12000 mm

2.2.Metode Penelitian pada kajian perancangan pada bejana tekan untuk menampung CNG ini di tuangkan bentuk kerangka pemikiran yang sistematis dalam bentuk diagram alir penelitian sebagai mana berikut :

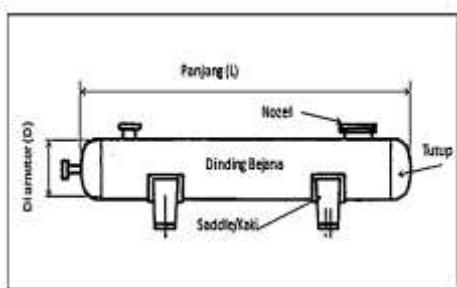


. Gambar 6. Diagram alir (*flow diagram*) Kajian Perancangan Bejana tekan untuk penyimpanan NCG.
(Sumber : Penelitian Mandiri)

2.3. Data material Bejana tekan yang dipilih adalah :

Bejana tekan ini berisi CNG (*Compressed Natural Gas*) yang bertekanan tinggi, memiliki kandungan metana (CH₄) sekitar 80 - 95 %, ada 2 type material Pressure vessel yang digunakan bahan material logam yaitu Carbon Steel SA 516 Grade 70 dan Aluminium Alloy T6-6061. Tensile stress 620 MPa.

2.4. Gambar Konsep Design .



Gambar 7. Design Bejana Tekan penyimpanan CNG.
(Sumber , Peneliti Mandiri)

III. HASIL DAN PEMBAHASAN.

Adapun data-data yang dibutuhkan dalam perancangan bejana adalah :

- a) Kapasitas bejana tekan = 3,54 m³.
- b) Diameter bejana tekan = 610 mm
- c) Panjang bejana = 12000 mm
- d) Tekanan operasi bejana = 250 Bar.
- e) Suhu operasian = 100°C = 212°F.
- f) Isi Gas CNG

3.1 Perhitungan Volume Bejana

(persamaan 1.1) :

$$V = \frac{(\pi D^2)}{4} L + \frac{(\pi D^3)}{24}$$

$$V = \frac{(3,14 \cdot (0,61^2)}{4} (12) + \frac{(3,14 \cdot 0,61^3)}{24}$$

$$= 3,54 \text{ m}^3$$

3.2. Menentukan Tekanan Design (Pd)

(Persamaan 1.2)

$$Pd = 1,1, Po = 1,1, \times 250$$

$$= 275 \text{ Bar.} = 27,5 \text{ N/mm}^2$$

3.3. Analisa Ketebalan Dinding Bejana

(persamaan 1.4) :

$$t = \frac{(Pd) \cdot ri}{Sa \cdot E - 0,6 \cdot P} + Ca$$

Dimana :

- E = faktor sambungan = 1
- Ca = faktor korosi = 3
- ri = D/2 = 690/2 = 345 mm

Sa = tegangan bahan.

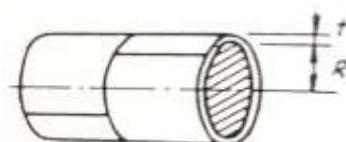
dari Carbon ASTM , Steel SA 516 Grade 70 dan Aluminium Alloy T6-6061. Kekuatan tarik 620 Mpa. Yield Strength = 260 Mpa. atau 260 N/mm² (Sumber, Octo metal, 2013, <https://www.octalmets.com/astm-a516-gr-70-plate/24-11-23>)

Maka tebal dinding bejana adalah :

$$t = \frac{27,5 (345)}{260 \times 1 - 0,6 (27,5)} + 3$$

$$t = 41,96 \text{ mm.}$$

Ketebalan pelat hasil perhitungan yaitu 41,96 mm, ketebalan dinding bejana tekan menggunakan pelat standart sesuai dengan material yang tersedia di pasaran yaitu ketebalan td = 1,75 inci atau td = 44,45 mm



Gambar 8. Dinding Bejana tekan
(Sumber *Eugene F Megyesy.2004*)

3.4. Analisa Tekanan Maksimum Dalam Bejana. (Persamaan 1.5)

$$P_m = \frac{\sigma_a(E)(ta - Ca)}{R + 0,6(ta - Ca)}$$

dimana :

ta = tebal dinding = 44,45 mm.

σ_a = Tegangan bahan = 260N/mm²

Maka diperoleh :

$$P_{max} = \frac{260 \cdot (1)(44,45 - 3)}{345 + 0,6(44,45 - 3)} = 29,13 \text{ N/mm}^2.$$

Tekanan maksimum dinding bejana =: 29,13 N/mm². Sedang tekanan design (P_d) : 27,5 N/mm². Sehingga bahan dinding bejana aman terhadap tekanan dalam atau $P_d < P_{max}$. Dinding bejana aman.

3.5. Analisa Tebal Tutup Bejana.

(Persamaan.1.6)

$$t = \frac{(Pd)D}{2SE + 0,2(Pd)} + Ca.$$

dimana :

E = Efifien sambungan (las). = 1

S = Tegangan tarik bahan tutup bejana

diambil dari bahan SA 516 – Grade 70.

σ_y = 260 N/mm².

C_a = faktor korosi = 3 mm.

T = suhu kerja 100 °C.

Maka ketebalan tutup bejana :

$$t_t = \frac{(27,5)690}{2 \cdot (260) \cdot 1 - 0,2(27,5)} + 3 \text{ mm.}$$

$$t_t = 43,8 \text{ mm.}$$

Hasil perhitungan tebal pelat tutup bejana adalah 43,8 mm. Tebal pelat tutup di sesuaikan tebal pelat tutup bejana yang ada di pasar yaitu (t_t) 44,45 mm.

3.6. Perencanaan Tebal Dinding Nozel Sisi Masuk yaitu:

(Persamaan 1.11)

$$tn_1 = \frac{Pd \cdot rn}{\sigma n.E. - 0,6 P} + Ca.$$

Direncanakan Nozel masuk dari pipa schedule XX.

(Eugene F. Megyesy, 2004)[1].

Yaitu : dn = diameter 1,25 inchi.

Do = diameter luar = 31,75 mm)

tn = Tebal = 0,382 inc = 9,7 mm,

d rata-rata = 26,9 mm

σ_n = tegangan ijin = σ_y/f

$$= 620/3 = 206 \text{ N/mm}^2.$$

Bahan Nozel ASTM A 516 grade 70, kekuatan *Tensile strength* = 261,82 N/mm². (Eugene F. Megyesy, 2004)

Maka tebal Nozel sisi masuk dapat dihitung :

$$tn_1 = \frac{(27,5)13,45}{87,3(1) - 0,6(27,5)} + 3. \\ = 8,2 \text{ mm.}$$

3.7. Perencanaan Nozel Sisi Keluar:

(Persamaan 1.11).

$$tn_2 = \frac{P \cdot rn}{\sigma n.E. - 0,6 P} + Ca.$$

dimana :

Di = Diameter dalam nozel
= 2 inchi. = 43,18 mm ,
dari pipa schedule XX. (Eugene F. Megyesy, 2004)[1].

tn = tebal pipa nozel = 10,16 mm

$$\begin{aligned} Rn. &= \text{Jari-jari nozel. (mm)} \\ &= 43,18/2 = 21,59 \text{ mm} \end{aligned}$$

Bahan nozel ASTM A 516 grade 70, kekuatan *Tensile strength* = 261,82 N/mm². (Eugene F. Megyesy.2004)[1].

Tegangan ijin :

$$\sigma_n = \sigma_y/sf = \frac{261,82}{3} = 87,3 \text{ N/mm}^2.$$

Maka tebal Nozel sisi keluar adalah:

$$tn_2 = \frac{(27,5)21,59}{87,3(1) - 0,6(27,5)} + 3. \\ = 8,3 \text{ mm.}$$

3.8. Perhitungan Berat Bejana.

Komponen berat bejana horizontal yaitu : a)Tabung (*shell*), b)Tutup (*heads*, c) Nozel, d)Kaki, e) Plat, f) dilambah + 6 %,

1) Berat Dinding Bejana :

(persamaan 1.8)

Volume dinding bejana (V) (Eugene F. Megyesy.2004)

$$V = \pi \left(\frac{(D+d)}{2} \right) t \cdot L.$$

$$V = 3,14 \cdot \left(\frac{610+654,45}{2} \right) (44,45) \cdot 12000 \text{ mm} \\ = 1054976,14 \cdot 10^{-9} \text{ m}^3$$

Berat dinding bejana (Wd) = $V \cdot \rho$

$$Wd = 1058898,479 \cdot 10^{-9} \text{ m}^3 \times 7850 \text{ kg/m}^3.$$

$$Wd = 831,35 \text{ kg.}$$

2) Berat Dua Tutup Bejana:

(Persamaan 1.9)

$$Vt = \left[\frac{1}{4} \pi (d^2) \cdot (t) + 7,17 \% \left[\left(\frac{1}{4} \pi (d^2) \cdot (t) \right) \cdot 2 \right] \right] \cdot 2. \\ = 14947372,3 \cdot 10^{-9} \text{ m}^3.$$

Berat tutup bejana (Wt) = $V \times \rho$

$$Wt = 117,3 \text{ kg.}$$

$$W_p = 4322572 \cdot 10^{-9} m^3 \times 7850 = 5,6 \text{ kg.}$$

3) Berat Nozel (Wn):

(Eugene F. Megyesy.2004)

a) Berat nozel masuk 1,5 inc.

$$(V_n) = \pi \frac{(D_n + d_n)}{2} \text{ tn.L}$$

dimana =

L = panjang nosel = 100 mm

$$V_n = 3,14 \left[\frac{(38,1+58,42)}{2} \right] \times 10,16 \times 100 \\ = 15153,64 \cdot 10^{-9} m^3.$$

Berat Nozel masuk $W_{ni} = V \cdot \rho$

$$W_{ni} = 15153,64 \cdot 10^{-9} \times 7850 = 1,2 \text{ kg}$$

b) Berat Nozel sisi keluar 1,25 inci :

$W_{no} = V \cdot \rho$

$$W_{no} = 133703 \cdot 10^{-9} \times 7850 = 1,05 \text{ kg}$$

c) Berat Nozel safety valve dan drain 1 inc. inc:

$$W_{ns} = 194477,03 \cdot 10^{-9} \cdot m^3 \times 7850$$

$$= 1,53 \text{ kg.}$$

d) Berat total Nozel (Wn) :

$$W_n = W_{ni} + W_{no} + W_s$$

$$W_n = 1,2 + 1,05 + 1,53 = 3,78 \text{ kg.}$$

4) Menentukan Berat Flange : Terdiri dari 3 flange yaitu :

Berat flange sisi masuk diameter 1,5 inc= 28 lbs, flange sisikeluar 1,25 inc. adalah = 20 lbs, flange safety dan drain 1 inc adalah = 13 lbs

Berat Flange total :

$$W_f = 28 + 20 + 13 = 66 \text{ lbs} = 29,7 \text{ kg.}$$

5) Berat Kaki & Pelat Kaki.Bejana =

Kaki terbuat dari baja H sesuai spesifikasi :

(Eugene F. Megyesy.2004)

Tinggi kaki (T) = 447 mm.

Lebar kaki atas $D = 152,4 \text{ mm}$

Lebar kaki bawah $C = 101,4 \text{ mm}$.

Tebal pelat kaki (tk) = 20 mm.

Lebar kaki atas $b = 254 \text{ mm}$

Volume Kaki Penyangga :

$$V_p = (t \times \frac{(D+C)}{2} \times h) + (b \times t \times h) (4) \\ = [(447 \times \frac{(152,4+101,4)}{2} \times 6,35) + (254 \times 447 \times 6,35)] \times 4 = [(819095 \cdot 10^{-9} \text{ m}^3 \times 4)]$$

Berat 4 kaki $W_k = 25 \text{ kg.}$

6) Berat pelat landasan :

(W_p):

$$V_{ld} = [b \times H \times D \text{ bejana}] \times 4$$

$$= [254 \times 6,35 \times 670 \text{ mm} \times 4]$$

$$= 4322572 \text{ mm}^3 = 4322572 \cdot 10^{-9} \text{ m}^3$$

7) berat bejana total Wt :

$$W_e = W_b + 6 \%$$

$$= 1012,7 + 60,8 = 1073,5 \text{ kg}$$

8) Berat pada kondisi dioperasikan:

$$W_o = W_e + W_i.$$

Dimana :

$$W_i = V \cdot \rho$$

$$V \text{ CNG} = 3,54 \text{ m}^3$$

ρ = massa jenis CNG bertekanan

150 bar = 185,649 kg/m³

$$W_i = 3,54 \text{ m}^3 \times 185,649 \text{ kg/m}^3$$

$$= 657,2 \text{ kg.}$$

$$W_o = W_e + W_i$$

$$= 1073,5 \text{ kg} + 657,2 \text{ kg.}$$

$$W_o = \underline{\underline{1730,7 \text{ kg}}}.$$

9) Sedang Berat Bejana Pada kondisi Pengujian yaitu :

$$W_t = W_e + W_a$$

W_a = berat fluida test yaitu air

$$W_a = 3,54 \times 1000 = 3540 \text{ kg.}$$

$$W_t = 1073,5 \text{ kg} + 3540 \text{ kg.} = \underline{\underline{4622,5 \text{ kg.}}}$$

10) Pemeriksaan Kekuatan Bejana tekan (Eugene F. Megyesy, 2004)

a).Diperiksa kemungkinan Belah :

(Persamaan 1.12)

$$\sigma_b = \frac{P \cdot D}{2T}$$

dimana :

P = tekanan operasian.(N/mm²)

D = diameter dalam (mm)

T = tebal dinding bejana .(mm)

$$\sigma_b = \frac{27,5 (610)}{2 \cdot (44,45)} \\ = 188,7 \text{ N/mm}^2$$

b).Pemeriksaan Kemungkinan putus :

(Persamaan 1.13)

$$\sigma_b = \frac{P \cdot D}{4t} \\ = 94,35 \text{ N/mm}^2.$$

Sedang bahan yang digunakan adalah SA 516 grade 70, tensile stress 620 MPa ,tegangan yield (σ_y) 260 N/mm² (Sumber : Okto metal, 2013

<https://www.octalmetals.com/astm-a516-gr-70-plate/20-12-21> sehingga perencanaan Bejana aman atau $\sigma_b < \sigma_y$.

3.9. Pembahasan

Dari hasil analisa perhitungan bejana tekan horizontal tekanan 150 Bar Volume $3,54 \text{ m}^3$ diperoleh hasil akhir :

a) Dimensi Bejana tekan :

Diameter dalam = 610 mm
Panjang = 12000 mm
Tekanan design = 275 Bar.
Tekanan Maximum = 291 Bar
Tebal dinding bejana = 44,45 mm
Type tutup bejana Hemispherical head
Bahan Dinding (*Shell*) dan tutup (*head*) bejana ASTM SA 516
Grade 70 Tegangan Yield (σ_y) 260 N/mm².
tegangan ijin bahan $\sigma_i = \sigma_y/f = 261,82/3 = 87,3 \text{ N/mm}^2$.

b) Hasil analisa Pipa Nozel :

Bahan ASTM SA 516 grade 70. Pipa Schedule XX STD. tegangan yeald 261,82 N/mm².
Tebal Nozel 9,7 mm
Nozel terdiri dari 4 :
1) Nozel pipa masuk $1\frac{1}{2}$ inc.
2) Nozel keluar diameter $1\frac{1}{4}$ inc.
3) Nozel safety valve dan 2 Nozel drain diameter 1 inc.

c) Hasil Perancangan Flange :

ada 4 flange yaitu :
1) Flange pipa sisi masuk $\varnothing 1\frac{1}{2}$ inc,
2) Flange pipa sisi keluar $\varnothing 1\frac{1}{4}$ inc,
3) Flange $\varnothing 1$ inc. 2 unit untuk safety dan drain

d) Analisa perhitungan berat bejana dan komponennya :

Berat bejana $W_b = 1073,5 \text{ kg}$
Berat operasional $W_o = 1730,7 \text{ kg}$
Berat saat pengujian $W_u = 4622,5 \text{ kg}$

IV. KESIMPULAN .

1. Dari hasil perhitungan diperoleh Ukuran bejana tekan diameter dalam = 610 mm Panjang 12000 mm.
Tinggi kaki bejana = 44,45 mm
2. Tekanan design = 275 Bar, sedang tekanan maximum 291 Bar sehingga kekuatan bejana aman
3. Berat bejana dan komponen $W_b = 1073,5 \text{ kg}$, sedang saat dioperasikan berat bejana $W_o = 1730,7 \text{ kg}$.
4. Bahan Bejana dari ASTM SA 516 Grade 70 , Tegangan yield 260 N/mm² .sedang pemeriksaan kemungkinan putus 94,35

N/mm². Dan kemungkinan belah 188,7 N/mm², bejana aman.

DAFTAR PUSTAKA

Aero.Engineering, 2021

.<https://www.aeroengineering.co.id/2021/04/pressure-vessel-bejana-tekan/>, 20-11-23

ASME Devisi 1 Section VIII, 2006 , ISBN: 0791802396. Edisi: Third edition New York.

Aulia Firmansah, Totok Yulianto 2013 , “Analisis Kekuatan Tangki CNG Ditinjau Dengan Material Logam Lapis Komposit Pada Kapal Pengangkut *Compressed Natural Gas*”, Jurnal Teknik Pomits Vol. Vol. 2, No. 1, Issn: 2337-3539 (2301-9271 Print) (Nopember 2023).

Eugene F. Megyesy, 2004, Pressure Vessel Thirteenth Edition ISBN: 091445823X Publishing inc.

OCTAL METAL,2013

.<https://www.octalmetals.com/astm-a516-grade-70-plate/> 24-11-23.

PT. PJB UP Muara Tawar, 2022, Bekasi Utara Jawa Barat.

Rosidi, Bangkit I ,Viktor N, 2017,

<http://ejournal-fst-unc.com/index.php/LJTMU> Karawang Jawa barat.

LAMPIRAN

Gambar Bejana tekan

