PROSIDING SEMINAR PENELITIAN DAN PENGELOLAAN PERANGKAT NUKLIR Pusat Teknologi Akselerator dan Proses Rahan

Pusat Teknologi Akselerator dan Proses Bahan Yogyakarta, 26 September 2012



PERANCANGAN TANGKI PENYEDIA AIR KAPASITAS 1000 LITER

Setvo Atmojo

Pusat Teknologi Akselerator dan Proses Bahan-BATAN Yogyakarta

ABSTRAK

PERANCANGAN TANGKI PENYEDIA AIR KAPASITAS 1000 LITER. Telah dilakukan perancangan tangki penyedia air kapasitas 1000 liter untuk pengenceran pelarut zat kimia pada proses pengolahan karet alam. Pekerjaan perancangan ini dilakukan untuk memperoleh bentuk dan spesifikasi yang sesuai dengan kebutuhan, yaitu tangki penyedia air dengan kapasitas 1000 liter. Tangki dibuat dari bahan plat stainless steel (SS-304) dengan ukuran tebal 3 mm, sedangkan kaki penyangga dibuat dari bahan baja sikudengan ukuran 60 x 60 x 6 mm. Hasil dari perancangan tersebut diperoleh data sebagai berikut: bentuk tangki adalah silinder tegak berdiameter 1000 mm, tinggi silinder 1000 mm, tutup sisi atas dan bawah berbentuk elipsoidal dengan tinggi 160 mm. Tinggi kaki penyangga silinder 60 cm.

Kata Kunci : Tangki

ABSTRACT

DESIGN OF 1000 LITERS WATER SUPPLY TANK. A design of 1000 liters water supply tank for dilution of chemicals solvent in the processing of natural rubber has been conducted. This activity was done in order to obtain the proper shape and specification, water supply tank of 1000 liter capacity. The tank is made of stainless steel (SS-304) with 3 mm thick, and the foot buffer is made of steel elbow size 60 x 60 x 6 mm. The results obtained as follows: shape of the tank is an upright cylinder diameter of 1000 mm and height 1000 mm the cap on the top and bottom is ellipsoidal in shape with a height of 160 mm ellipsoidal. Material used for steel tank was stainless steel (SS-304)plates of 3 mm thick. The height of foot buffer is 60 mm from the floor.

Keywords: Tank

PENDAHULUAN

Indonesia adalah merupakan negara penghasil karet alam, usaha untuk meningkatkan nilai tambah dari hasil produksi karet alam dapat dilakukan dengan meningkatan kualitas, salah satu cara dapat dilakukan dengan vulkanisasi radiasi latek alam dengan menggunakan berkas elektron (BE). Dalam hal ini pusat teknologi Akselerator dan Proses Bahan PTAPB-BATAN bekerjasama dengan pemerintah Kabupaten Landak Provinsi Kalimantan merencanakan membangun pengolahan lateks alam dengan menggunakan radiasi berkas elektronkapasitas 1.000 ton / tahun. Lateks alam hasil vulkanisasi radiasi disebut lateks alam vulkanisasi radiasi (radiation vulcanized of natural rubber latex RVNRL) atau juga disebut lateks alam iradiasi (LAI). Lateks alam iradiasi mempunyai keunggulan sifat-sifatnya, yaitu tanpa

mengandung N-nitrosamin, rendah bahan toksik, rendah kandungan protein, mudah terdegradasi di lingkungan, transparan/bening, dan rendah kandungan SO₂ jika dibakar^[1].

Untuk proses iradiasi lateks alam diperlukan penambahan zat-zat kimia antara lain : asam oksalat, asam sulfat, asam laurat, KOH, NH₄OH dan n-BA dengan kadar tertentu. Zat-zat tersebut telebih dahulu diencerkan dengan menggunakan air untuk pabrik berkapasitas produksi 1.000 ton/tahun diperlukan fasilitas tanki penyedia airkapasitas isi 1.000 liter^[2].

Agar kualitas air yang digunakan relatip baik maka perlu digunakan bahan tanki dari baja stainless steel SS304, dengan tujuan tidak terjadinya proses korosi yang relatip besar, jika digunakan dari bahan baja karbon korosi yang terjadi relatip lebih besar sehingga produk korosi dapat menurunkan



PENELITIAN DAN PENGELOLAAN PERANGKAT NUKLIR

Pusat Teknologi Akselerator dan Proses Bahan Yogyakarta, 26 September 2012

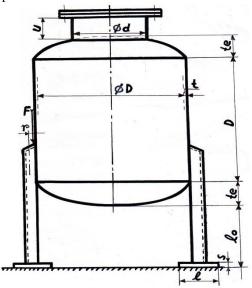
kualitas air yang berpengaruh kurang menguntungkan pada proses tersebut.

Untuk membuat tanki penyedia air untuk keperluan fasilitas pabrik tersebut pada kegiatan ini dilakukan kegiatan perancangan.

LANDASAN TOERI

Bentuk konstruksi tangki penyedia air

Pabrik pengolahan lateks alam dengan iradiasi berkas elektron dengan kapasitas 1.000 ton / tahun memerlukan tangki penyedia air kapasitas isi 1.000 liter^[2]. Bentuk konstruksi tangki bulat silinder tegak dengan bagian tutup sisi atas dan bawah berbentuk elepsoidal, pada sisi bagian atas terdapat saluran masuk dan pada sisi bagian bawah terdapat saluran pembuangan, dan saluran penyalur. Gambar skematis dari tangki penyedia air seperti tertera pada Gambar 1.



Gambar 1 : Skema Tangki Penyedia Air

Keterangan:

Ød: Diameter leher tangki
Ø D: diameter tangki
D: tinggi tangki
U: tinggi leher tangki
te: tinggi elepsoidal
t: tebal pelat
S: tebal pelat kaki
l: lebar pelat kaki
lp: tinggi dasar tangki

Ukuran Tebal Pelat Tangki

Konstruksi tangki terbuat dari baja stainless steel SS-304 dengan menggunakan sistem sambungan las. Untuk konstruksi jenis tangki berbentuk silinder dengan sambungan las, tebal pelat dapat dihitung dengan persamaan berikut^[3]

$$t = \frac{P.D.x}{2z\sigma_b} + 1 \tag{1}$$

Keterangan:

t: ukuran tebal pelat (mm)

p: tekanan (kg/cm²)

D: garis tengah bagian dalam (mm)

 σ_b : kekuatan tarik bahan pelat (kg/mm²)

x : koefisien ketentuan pada kampuh las dua sisi dari 4,5 sampai 7

z : prosen-kampuh besarnya 60%-90% dan bahan tidak pakai kampuh 100%

Dan besarnya tekanan untuk tanki air dapat dihitung dengan persamaan berikut ^[3]:

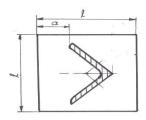
$$\rho = \frac{\text{H.}\gamma}{10} \tag{2}$$

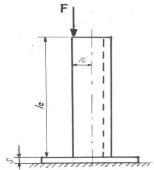
Keterangan

p: tekanan (kg / cm²)
 γ: berat jenis cairan
 H: tinggi zat cair (meter)

Perhitungan kaki penyangga

Tangki penyedia air ditumpu oleh empat buah kaki terbuat dari bahan baja siku. Kaki penyangga adalah kontruksi berupa batang tekan (kolom) yang disatukan dengan bagian badan tangki dengan menggunakan sistem sambungan las, gambar kaki penyangga tertera pada Gambar 2.





Gambar 2: Kolom dan Pelat Kaki

Kolom kaki penyangga memenuhi syarat apabila memenuhi persamaan berikut ^[4].

$$\sigma = \omega \frac{F}{A} + \frac{M}{W} \le \sigma \tag{3}$$

Keterangan:

PENELITIAN DAN PENGELOLAAN PERANGKAT NUKLIR

Pusat Teknologi Akselerator dan Proses Bahan Yogyakarta, 26 September 2012



 σ = tegangan yang terjadi

 ω = faktor tekuk

F = gaya yang bekerja pada tiap kolom

A = luas penampang kolom

M = momen yang bekerja pada kolom W = momen tahanan bengkok kolom

 σ = tegangan ijin kolom

Menentukan Faktor Tekuk (ω)

Untuk menentukan faktor tekuk dilakukan tahapan sebagai berikut ^[4]:

Mentukan panjang tekuk ℓc , untuk kontruksi tersebut diatas ℓc .

Menentukan jari-jari girasi

$$r = \sqrt{\frac{I}{A}}... \tag{4}$$

I adalah momen inersia.

Menentukan Besarnya Kelangsingan

$$\lambda = \frac{\ell c}{r}.\tag{5}$$

Dengan bantuan Tabel kontruksi baja akan didapat hubungan antara λ dan faktor tekuk

Perhitungan Pelat Kaki

Kolom penyangga tangki diberi pelat kaki agar tekanan yang terjadi pada lantai tidak melebihi batas yang diijinkan. Untuk pelat kaki dengan ukuran sisi sama, seperti disajikan pada Gambar 2, besarnya tegangan tekan maksimum pada lantai dapat ditentukan dengan persamaan berikut^[5]:

$$\sigma_{\text{max}} = \frac{F}{\ell^2} + \frac{6M}{\ell^3} \tag{6}$$

Keterangan: σ_{max} =tegangan maximum

F = gaya statis

M = momen

 ℓ =panjang sisi pelat kaki

Dan tebal pelat kaki dapat dihitung dengan persamaan sebagai berikut^[5]

$$S = a \sqrt{\frac{3 \sigma_{max}}{\sigma_i}}. (7)$$

Keterangan

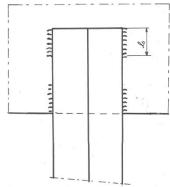
S: tebal pelat kaki (cm)

 σ_{max} : tegangan maksimum pada lantai (kg/cm²)

 σ_i : tegangan ijin pelat (kg/cm²) a: jarak kolomdengan sisi pelat (cm)

Perhitungan Sambungan Las

Sambungan antara silinder tangki dan kaki penyangga menggunakan sistem sambungan las seperti tertera pada Gambar 3, dengan bentuk kampuh segitiga sama kaki.



Gambar 3 : Sambungan Las

Kekuatan sambungan las dapat dihitung dengan persamaan berikut $^{[3]}$

 $P \le F_s$. τ_{di} . (8)

Keterangan:

P: beban yang dijinkan (kg)

 F_s : penampang terkecil las (cm)

 τ_{di} : tegangan geser izin untuk las (kg/cm²)

Besarnya penampang las dapat dihitung dengan persamaan berikut^[3]:

$$F_s = a. ls$$
 .(9)

Keterangan:

 F_s : penampang terkecil las (cm)

a: ukuran tebal las (cm)

ls: ukuran panjang las (cm)

Penentuan Dimensi Tangki

Untuk menentukan dimensi tangki ditentukan dengan persamaan berikut ^[6]:

Volume silider $V_1 = 0.785D^2$ (10)

Volume elepsoidal V_2 =0,1309 D^3 .(11)

Luas bola $Ab=4/3\pi D^2$ (12)

Luas dinding silinder $A_1 = \pi D^2$ (13)

CARA KERJA

Data Tangki Penyedia Air

Kapasitas isi : 1.000 liter

Bentuk : bulat silinder tegak ke atas, tinggi

silinder sama dengan diameter silinder, tutup bagian atas dan bawah berbentuk elepsoidal dengan

tinggi 1/6 diameter silinder

Bahan : baja stainless steel 304 kekuatan

tarik sebesar⁽⁷⁾: 40kg/_{mm}²

Tinggi kaki : 60 cm dari permukaan lantai

Penentuan Spesifikasi

Diameter tangki dihitung dengan persamaan (10):



PENELITIAN DAN PENGELOLAAN PERANGKAT NUKLIR

Pusat Teknologi Akselerator dan Proses Bahan Yogyakarta, 26 September 2012

 $V1 = 80\% \times 1000 = 0,785 D^3$; diameter tangki D = 100 cm

Tinggi elepsoidal:

$$t_e = \frac{1}{6}D = \frac{1}{6} \times 100 = 16 \text{ cm}$$

Tinggi cairan dalam tangki H adalah tinggi silinder ditambah 2 kali tinggi elepsoidal :

$$H = D + 2$$
. $t_e = 100 + 2 \times 16 = 132$ cm

Tekanan yang bekerja pada tangki dihitung dengan persamaan (2):

$$p = \frac{\text{H.}\gamma}{10} = \frac{1,32\text{x}1}{10} = 0,132\text{kg}/\text{cm}^2$$

Pelat tangki dari baja SS 304 tegangan tarik^[7] $\sigma_b = 40 \text{ kg} / \text{mm}^2$

Tebal pelat t dihitung dengan persamaan (1):

$$t = \frac{P.D.x}{2z\sigma_b} + 1 = \frac{0,132x1000x4,5}{2x60x40} + 1 = 1,2 \text{ mm}$$

Luas dinding silinder A_I dihitung dengan persamaan (13):

$$A_I = \pi D^2 = 3.14 \times (10)^2 = 314 \text{ dm}^2$$

Luas dinding elepsoidal A_2 ditafsir 0,6 kali luas setengah bola

$$A_2 = 0.6 \times 0.5 \times \pi \times D^2 = 0.95 \times (10)^2 = 95 \text{ dm}^2$$

Luas dinding tangki *A* adalah luas silinder tangki ditambah 2 luas dinding elepsoidal

$$A = A_1 + 2 A_2 = 314 + 2 (95) = 504 \text{ dm}^2$$

Volume pelat tangki adalah luas dinding tangki V dikalikan tebal pelat tangki

$$V = A \times a = 504 \times 0.03 = 15.12 \text{ dm}^3$$

Berat pelat tangki GI adalah volume pelat tangki dikalikan dengan berat jenis SS 304, berat jenis SS304 adalah $\gamma = 7.6 \text{kg/dm}^2$:

$$G1 = V \times \gamma = 156,12 \times 7,6 = 115 \text{ kg}$$

Volume elepsoidal dihitung dengan persamaan (11)

$$V_2 = 0.1309 D^3 = 0.1309 (10)^3 = 130.9 \text{ dm}^3$$

Volume isi tangki Vadalah volume silinder ditambah dua kali volume elepsoidal :

$$V = V_1 + 2 V_2 = 800 + 2 \times 130,9 = 1062 \text{ dm}^3$$

Berat air dalam tangki G_2 adalah volume cairan dikalikan berat jenis air, berat jenis air $\gamma=1 \text{kg/dm}^3$:

$$G_2 = V\gamma = 1062 \times 1 = 1062 \text{ kg}$$

Berat peralatan tangki meliputi : flendes, tutup lubang kontrol, katup, saluran, ditaksir beratnya G_3 = 75 kg

Berat tangki dan isi G adalah:

$$G = G_1 + G_2 + G_3 = 115 + 1062 + 75 = 1252 \text{ kg}$$

Jumlah kaki penyangga tangki 4 buah, maka gaya

Jumlah kaki penyangga tangki 4 buah, maka gaya pada tiap kaki F adalah:

$$F = \frac{G}{4} = \frac{1252}{4} = 313 \text{kg}$$

Untuk perhitungan dibuat F = 320 kg

Kaki Penyangga (Kolom)

Beban pada tiap kaki F = 320 kg, panjang kaki kolom lc 76 cm. bahan kolom dari baja siku 60 x 60 x 6 jenis Bj 37 data spesifikasi baja profil siku seperti pada tabel $1^{[8]}$:

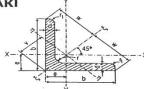
Dari Table 1 diperoleh data:

Luas penampang A: 6,9 cm²Pusat titik berat V: 2,39 cmMomen tahanan W: 5,29 cm³Jari-jari kelambatan r: 1,82 cmMomen kelambatan I: 22,8 cm⁴

Tabel 1: Spesifikasi⁽⁸⁾baja siku 60 x 60 x 6:

BAJA SIKU-SIKU SAMAKAKI

panjang biasa 3 + 15 m



$$F$$
 = penampang
 I = momen kelambatan
 W = momen tahanan
 I = jari-jari kelambatan = $\sqrt{\frac{F}{F}}$

L	ukuran-ukuran dalam mm				F	berat	jarak titikberat-titikberat dalam cm			/ _x = = / _y	W _x = = W _y	i _x = = i _y	k _x = = = k _y
	Ь	d	r	11	cm ²	kg/m	8	w	V	c.m4	cm ³	cm	
60 · 60 · 6 60 · 60 · 8 60 · 60 · 10	60	6 8 10	8	4	6,91 9,03 11,1	5,42 7,09 8,69	1,69 1,77 1,85	4.24	2,39 2,50 2,62	22,8 29,1 34,9	5,29 6,88 8,41	1,82 1,80 1,78	2,0 2,8 3,5
65·65· 7 65·65· 9 65·65·11	65	7 9 11	9	4,5	8,70 11,0 13,2	6,83 8,62 10,3	1,85 1,93 2,00	4,60	2,62 2,73 2,83	33,4 41,3 48,8	7,18 9,04 10,8	1,96 1,94 1,91	2,2 2,9 3,5
70·70· 7 70·70· 9 70·70·11	70	7 9 11	9	4,5	9,40 11,9 14,3	7,38 9,34 11,2	1,97 2,05 2,13	4,95	2.79 2.90 3,01	42,4 52,6 61,8	8,43 10,6 12,7	2,12 2,10 2,08	2,0 2,7 3,3
75· 75· 7 75· 75· 8 75· 75· 10 75· 75· 12	75	7 8 10 12	10	5	10,1 11,5 14,1 16,7	7,94 9,03 11,1 13,1	2,09 2,13 2 21 2,29	5.3C	2,95 3,01 3,12 3,24	52,4 58,9 71,4 82,4	9,67 11,0 13,5 15,8	2.28 2,26 2,25 2,22	1,9 2,2 2,7 3,4

Setyo Atmojo ISSN 1410 – 8178 Buku II hal. 475

PENELITIAN DAN PENGELOLAAN PERANGKAT NUKLIR

Pusat Teknologi Akselerator dan Proses Bahan Yogyakarta, 26 September 2012



Kelangsingan kolom λ dapat dihitung dengan persamaan (5):

$$\lambda = \frac{1c}{m} = \frac{76}{1,82} = 42$$

Untuk baja 37 dengan faktor kelangsingan $\lambda = 42$ besarnya faktor tekuk $\omega = 1,4$

Jarak titik kolom dengan dinding tangki untuk baja siku 60 x 60 x 6 besarnya *r* adalah :

$$r = 60 \text{ x } \sin 45^{\circ} - \text{V} = 4,24 - 2,39 = 1,9 \text{ cm}$$

Momen pada kolom*M*, seperti disajikan pada Gambar 2, besarnya M:

$$M = r \times F = 1,82 \text{ cm} \times 320 \text{ kg} = 608 \text{ kg cm}$$

Tegangan tekan pada kolom dapat dihitung dengan persamaan (3):

$$\tau = \omega \frac{F}{A} + \frac{M}{W} = 1.4 \frac{320}{6.9} + \frac{608}{5.29} = 180 \text{ kg/cm}^2$$

Tegangan tekan yang terjadi adalah 180 kg/cm², tegangan tekan sesuai yang diizinkan untuk Bj 37 dengan $\lambda = 42$ sebesar^[9] 1.100 kg/cm² dengan demikian kontruksi tersebut telah aman digunakan.

Menentukan Tebal Pelat Kaki

Untuk konstruksi kaki dibuat dari profil siku $60 \times 60 \times 6$, dengan bagian bawah diberi pelat kaki dengan lebar sisi sama $\ell=12$ cm. Dari hasil perhitungan gaya tekan yang bekerja pada kaki F=320 kg dan besarnya momen M=688 kg/cm. Tegangan tekan yang terjadi pada lantai dihitung dengan persamaan (6):

$$\sigma_{\text{max}} = \frac{F}{\ell^2} + \frac{6M}{\ell^3}$$

$$= \frac{320}{12 \times 12} + \frac{6 \times 688}{12 \times 12 \times 12} = 4,6 \text{kg/cm}^2$$

Untuk lantai bahan beton [6] tegangan tekan yang diizinkan adalah 10 kg/cm², karena tegangan tekan yang terjadi $\sigma_{max} = 4,6$ kg/cm² adalah lebih kecil dibanding batas kekuatan beton, maka konstruksi telah aman.

Bahan pelat kaki dari Bj 37 tegangan bengkok yang diizinkan^[8] adalah $\tau_i = 1600 \text{ kg/cm}^2$, jarak sisi kolom dengan sisi pelat kaki adalah a seperti yang disajikan pada Gambar 2, besarnya adalah :

$$\alpha = \frac{1}{2}1 - R = \frac{1}{2}(12) - 1,82 = 4,1 \text{ cm}$$

Tebal pelat kaki S dapat ditentukan persamaan (7) :

$$S = \alpha \sqrt{\frac{3\sigma_{max}}{\tau_i}} = 4.1 \sqrt{\frac{3X4.6}{1600}} = 0.84cm = 8.4mm$$

Untuk konstruksi ini dipilih tebal pelat kaki S = 10 mm

Perhitungan Sambungan Las

Sambungan las antara dinding silinder dengan kaki penyangga menerima gaya geser P = 320 kg atau sama dengan tegangan tekan

F.Tegangan tarik las adalah 0,8 x 40 kg/mm² = 32 kg/mm²·dan besarnya tegangan geser τ_d adalah 0,6 σ_t , maka $\tau_d = 0,6$ x 32 = 19,2 kg/mm²; untuk perhitungan diambil τ_{di} =1900kg/cm², untuk angka keamanan 4 tegangan geser ijin τ_{di} = 1900/4 = 475 kg/cm²

Untuk konstruksi sambungan las pada tiap kolom dibuat 2 baris masing-masing panjanglo=8 cm, maka panjang las ls=16 cm dan tebal las dibuat a=2.0 mm

Luas penampang las *Fs* dapat dihitung dengan persamaan (9):

$$F_s = a x ls = 0.20 x 16 = 4 cm^2$$

Kekuatan las dihitung dengan persamaan (8):

$$P \le F x \tau_{di} = 3.3 \times 475 = 1510 \text{ kg}$$

Karena beban las P = 320 kg, kurang dari kapasitas kekuatan las maka konstruksi sambungan las aman.

HASIL DAN PEMBAHASAN

Tangki penyedia air kapasitas isi 1000 liter dibuat dari pelat baja stainless steelSS 304; dipilih bahan tersebut karena relatip tahan korosi dibandingan dari bahan baja karbon, dengan demikian kualitas air yang ditampung relatip lebih baik karena tidak terjadi proses pengotoran karena karat akibat korosi. Kecuali itu biaya perawatan untuk tangki terbuat dari baja stainless steel menjadi relatip murah karena tidak perlu adanya perawatan pengecetan; dan dari segi estetika lebih baik dibanding dibuat dari pelat baja karbon.

Konstruksi sambungan pada tangki dibuat dengan sistem sambungan las, hal ini dipilih karena sambungan las lebih mudah dan lebih cepat pengerjaannya dibanding dengan sistem sambung keling, juga secara estetika lebih baik. Dari hasil perhitungan tebal pelat tangki adalah 1,2 mm, karena pelat ukurantersebut dipasaran tidak tersedia dan disesuaikan dengan tutup tangki maka digunakan pelat tebal 2 mm; dengan ketebalan yang relatip lebih besar memberikan keuntungan antara lain: lebih mudah dalam proses pengelasan, dan perubahan bentuk akibat panas pengelasan relatip menjadi lebih kecil, tutup tangki berbentuk elepsoidal dibuat dari pelat tebal 3 mm, hal ini disesuaikan dengan batas minimal tebal pelat yang dapat dikerjakan oleh mesin rol pembentuk elepsoidal.

Kaki penyangga dipilih dari baja profil siku sama kaki ukuran 60 x 60 x 6 karena mudah mendapatkan di pasaran dan mudah pengerjaannya dan relatip murah harganya. Kaki penyangga tidak diperlukan sifat ketahanan korosi yang relatip tinggi karena tidak bersentuhan dengan cairan yang ditampung dalam tangki. Hasil perhitungan diperoleh data bahwa tegangan tekan yang terjadi pada kaki penyangga adalah 180 kg/cm², dan kekuatan yang diizinkan^[9] adalah 1100 kg/cm²,

PROSIDING SEMINAR PENELITIAN DAN PENGELOLAAN PERANGKAT NUKLIR

Pusat Teknologi Akselerator dan Proses Bahan Yogyakarta, 26 September 2012

maka besar angka keamanan yang terjadi adalah 6. Untuk konstruksi yang tidak bergerak^[8] angka keamanan adalah 3,5; ini berarti keamanan kaki penyanggacukup terjamin.

Pelat kaki penyangga dibuat dari baja dengan bentuk segi empat sama sisi dengan panjang sisi 12 cm tebal 10 mm. Fungsi kaki penyangga untuk membagi gaya yang bekerja pada lantai menjadi lebih kecil disesuaikan dengan kekuatan lantai. Gaya tekan yang bekerja pada kaki penyangga adalah 320 kg, jika kolom tidak diberi pelat kaki maka tekanan yang bekerja pada lantai sebesar 46,5 kg/cm², batas tekanan lantai dari bahan benton^[6] adalah:10 kg/cm², karena tekanan pada lantai relatip tinggi maka akan terjadi kerusakan. Dengan diberi pelat kaki ukuran sisinya 12 cm x 12 cm, maka tekanan yang terjadi pada lantai sebesar4,6 kg/cm², karena tekanan yang terjadi lebih kecil dari tekanan yang diijinkan maka keamanan lantai terjamin. Dari hasil perhitungan tebal pelat kaki yang diperlukan adalah 8,4 mm, maka dipilih pelat dengan tebal 10 mm, disesuaikan dengan yang tersedia dipasaran.

Sambungan antara tabung silinder dengan kaki penyangga menggunakan las, hal ini dipilih karena mudah dalam pengerjaannya jika dibanding dengan menggunakan sambungan keling atau baut. Pengelasan dilakukan pada empat tempat pada setiap kaki penyangga seperti tertera pada Gambar 2. Panjang las keseluruhan adalah 16 cm dengan tebal 0,20cm; dari hasil penghitungan kekuatan las tersebut mampu menerima beban sebesar 1510 kg, sedangkan beban yang bekerja adalah 320 kg, besar angka keamanan yang terjadi adalah 4,7; sesuai ketentuan angka keamanan^[6] adalah : 3,5 maka kontruksi aman digunakan.

Untuk mempermudah proses perawatan didalam tangki maka bagian atas diberi lubang kontrol, dengan konstruksi berbentuk leher tangki dengan diameter 550 mm, hal itu memungkinkan pekerja dapat mudah masuk kedalam tangki.

KESIMPULAN

Dari hasil perancangan tangki penyedia air dengan kapasitas isi 1000 liter dengan bentuk silinder tegak ke atas, bagian sisi atas dan bawah berbentuk elepsoidal dengan diameter silinder dan tinggi silinder sama,tinggi elepsoidal 1/6 diameter, maka dapat disimpulkan bahwa bahan pelat untuk badan tangki digunakan jenis baja stainless steel 304 tebal 2 mm dan untuk bagian tutup dengan bentuk elepsoidal tebal pelat adalah 3 mm. Diameter tangki D = 1000 mm, tinggi tangkih = 1000 mm, tinggi elepsoidal $t_e = 160$ mm. Diameter leher tangki d = 550 mm, tinggi leher kaki u = 150 mm. Kaki penyangga dari baja profil siku $60 \times 60 \times 60$ dan jumlah kaki 4 buah, tinggi kaki 60 mm.

Tabung tangki dan kaki penyangga disambung dengan sistem las, panjang las pada masing-masing bagian ls = 16 mm, tebal las a=2,0 mm. Pelat kaki dibuat dari pelat baja berbentuk persegi panjang sama sisi, dengan lebar $\ell=12$ cm dan tebal pelat kaki s=10 mm

UCAPAN TERIMA KASIH

Dengan ini saya ucapkan terima kasih kepada Bapak Sukidi, ST, Ibu Mursiti, AMd,dan Bapak Ir. Dwi Biantoro atas bantuannya sehingga tulisan ini dapat selesai dibuat.

DAFTAR PUSTAKA

- SUGIARTO, Aplikasi Mesin Berkas Elektron dalam Bidang Polimer, Diktat Batan Accelerator School Puslisbang Teknologi Maju, Yogyakarta, 2004.
- PURWANI, Spesifikasi dan Data Sheet Proyek Pengolahan Iradiasi Lateks Kapasitas 1000 Ton/Tahun, PTAPBN-BATAN, Yogyakarta, 2011.
- 3. ASRIL, *Ilmu Bangunan Pesawat*, H Stam, Jakarta, 1952.
- 4. DARYANTO, *Mekanika Bangunan*, Bumi Aksara, Jakarta, 2001.
- 5. OENTOENG, *Kontruksi Baja*, Andi, Yokyakarta, 2004
- 6. MOH TAIB SUTAN SA'TI, *Polyteknik*, PT. Bale Bandung, Bandung, 1986.
- 7. Material For Research and Development, Cataloque 8, Combridge Scienes Park, Milton Road, England, 1988.
- 8. RUDI GUNAWAN, *Tabel Profil Konstruksi Baja*, Kanisius, Yogyakarta, 1987.
- 9. Frich, Konstruksi Baja, Kanisius, Yogyakarta, 1975

TANYA JAWAB

Agung nugroho

➤ Mohon penjelasan mengapa leher tabung dibuat diameter yang relative besar 55 cm, untuk pembersihan dengan tangan cukup dengan diameter 20 cm saja?

Setyo atmojo

Fungsi lubang/leher tangki adalah untuk perawatan tangki, jika hanya untuk pembersihan cukup dengan diameter kecil, missal: 20 cm, tetapi untuk perawatan atau perbaikan misalnya harus melakukan pengelasan pada bagian dalam yang bocor maka leher tangki harus dapat dimasuki pekerja, dengan demikian ukuran yang sesuai untuk diameter lalu orang adalah 55cm.

PROSIDING SEMINAR FLITIAN DAN PENGELOLAAN PERANGKAT NUKI

PENELITIAN DAN PENGELOLAAN PERANGKAT NUKLIR

Pusat Teknologi Akselerator dan Proses Bahan Yogyakarta, 26 September 2012



Tri harjanto

➤ Pada tangki kapasitas 1000 liter bahkan sampai 5000 liter cukup dengan plat SS 0,5 mm. mengapa pada tangki ini tebalnya 3 mm?

Setyo atmojo

♦ Perhitungan tebal plat dengan persamaan (1) dengan: kekuatan bahan 40 kg/mm², koefisien kelenturan x=4,5, persen kampuh z=60, tebal plat 1,2 mm. sesuai kapasitas mesin untuk membuat tutup tangki berbentuk elepsoidal tebal minimal plat adalah 3mm, dengan pertimbangan tersebut maka bahan silinder tangki dibuat tebal 2mm dan untuk tutup tangki berbentuk elepsoidal dibuat plat 3mm. jika menggunakan tebal plat 0,5 mm maka sesuai persamaan (1) dan tidak bisa dibuat elepsoidal karena terlalu tipis (t < 3mm).

