ANALISIS BAHAN KOMPONEN KATUP REGULATOR UNTUK ALIRAN GAS BUATAN IMPOR

Mohammad Dani, dan Nurdin Effendi

Puslitbang Iptek Bahan (P3IB) - BATAN Kawasan Puspiptek Serpong 15314, Banten

ABSTRAK

ANALISIS BAHAN KOMPONEN KATUP REGULATOR UNTUK ALIRAN GAS BUATAN

IMPOR. Penelitian strukturmikro dan uji kekerasan bahan komponen katup untuk mengatur aliran *outlet* gas impor telah dilakukan. Bahan diiris dalam arah *bulk*. Uji kekerasan dilakukan dari mulai dalam matriks *bulk* hingga bahan lapisan pelindung dengan skala Vickers. Pengamatan dengan mikroskop optik setelah dilakukan pemolesan merupakan pemeriksaan awal. Pengujian dilanjutkan dengan kombinasi SEM, EPMA, dan XRF secara simultan. Hasilnya menunjukkan bahwa bahan ini terdiri dari *bulk* austenitik dengan bentuk butir koaksial yang sangat tahan korosi yang dilapisi dengan pelindung bahan pengeras dengan unsur utama Ni, Cr, Fe, dan Cu dengan konsentrasi yang cukup tinggi sehingga kekerasan pada permukaan bahan komponen ini sangat tinggi.

Kata kunci: SEM, EPMA, XRF, Vickers

ABSTRACT

ANALYSIS OF COMPONENT MATERIALS OF THE GAS FLOW OUTLET REGULATOR VALVE FOR THE ELECTRIC POWER PLANT EX IMPORT. The microstructure and hardness testing of the imported gas flow outlet regulator valve for the electric power plant has been carried out. The materials was cut in the inner bulk direction. Hardness testing was carried out from the coating part to the inner bulk matrix by vickers scale number. After polishing it was observed by optical microscope, as an initial observation The observation was continued by the combination of SEM, EPMA, and XRF simultaneously. The result shows that the material bulk has the austenitic type that has coaxial grain formation and a very good anti corrosion properties that coated by the hard thick film with the ultimate elements of Ni, Cr, Fe, and Cu with the proper high concentration so that the surface hardness of this component is very high.

Key words: SEM, EPMA, XRF, Vickers

PENDAHULUAN

Perlu dikemukakan bahwa alasan dasar dilakukannya penelitian ini adalah untuk merespon adanya dua jenis sampel yang digunakan oleh PLN, yaitu dua buah komponen pengatur katup aliran gas PLTU Suralaya, yaitu yang satu merupakan komponen import. sedang yang kedua adalah komponen buatan lokal. sehingga penulisan makalah ini dilakukan. Sasaran dari dilakukannya penelitian ini adalah pada akhirnya untuk memberikan saran pada produk komponen serupa buatan lokal. Untuk membatasi masalah, maka sampel yang diperiksa disini adalah sampel bahan yang berasal dari import. Dari data visual terlihat bahwa jenis sampel komponen import ini berupa bulk matriks yang dilindungi lapisan tebal dari bahan yang keras, dengan ketebalan antara 1,0 - 1,2 mm. Komponen ini, yang pada operasinya mengalami gesekan, maka kekerasan permukaan merupakan bagian yang penting untuk diteliti, selain dari komposisinya. Sehingga dalam penulisan makalah ini kedua pengujian tersebut dilakukan. Selain itu sebagai

langkah awal, pengamatan strukturmikro dengan mikroskop optik maupun dengan SEM yang dapat membantu analisis juga telah dilakukan.

METODA EKSPERIMEN

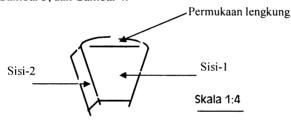
Setelah sampel diiris dengan arah kedalam, lalu dipoles dan di*etsa*. Setelah pemolesan selesai pada sampel dilakukan uji kekerasan dengan skala vickers, dengan alat indentasi bermerek LEITZ type Wetzlar seri 721464 mini load, buatan Jerman. Pengujian kekerasan dilakukan mulai dari *bulk* matriks, terus memasuki perbatasan antara lapisan dengan bahan dasar hingga bagian permukaan dengan beberapa titik indentasi. Jarak periodik antara titik-titik indentasi ini adalah 100 µm dari satu titik terhadap titik terdekatnya. Pengujian dilakukan dengan pengulangan dua kali, masing-masing terhadap dua sisi, dan juga satu kali terhadap sisi permukaan. Pengujian dilakukan di P2TBDU-BATAN.

Pemeriksaan strukturmikro pendahuluan dilakukan dengan mikroskop optik jenis Nikon UFX-DX yang bernomor seri lensa 512752, dengan transformer model UN, buatan Jepang. Pemeriksaan ini dilakukan di P3IB-BATAN.

Kemudian dilakukan pemeriksaan lanjutan dengan SEM, serta kombinasi pemeriksaan unsur-unsur penyusun sampel secara simultan, dengan EPMA dan XRF, yang dilakukan di Puslitbang Metalurgi LIPI.

HASIL-HASIL DAN DISKUSI

Hasil dari data uji kekerasan dinyatakan dalam Tabel-1, Tabel-2, dan Tabel-3. Tabel-1 menyatakan hasil uji kekerasan pada salah satu sisi, misalnya sisi-1. Tabel-2 menyatakan hasil uji kekerasan pada salah satu sisi, misalnya sisi-2; sedang Tabel 3 menyatakan hasil uji kekerasan pada permukaan (atas, bagian lengkung). Gambaran irisan sampel kurang lebih dapat dinyatakan dalam Gambar 1. Sedang hasil data-data uji kekerasan ini diplot masing-masing sebagai grafik dalam Gambar 2, Gambar 3, dan Gambar 4.



Gambar 1. Ilustrasi letak posisi salah satu sisi pada irisan sampel dimana pengujian dilakukan; skala riil sampel 1:4.

Tabel 1. Data uji kekerasan mikro untuk sisi -1, dengan beban 100 g. (a). Pengujian pertama (H₁ = rata-rata dari diagonal indentasi)

No	d_1	H ₁₁	H ₁₁	d_2	H ₁₂	H_1	Jarak	
	(µm)			(µm)			(µm)	
T	13,5	1018	1018	15,0	824	921	350	
2	14,5	1018	882	16,0	724	803	250	
3	16,5	681	681	16,0	724	02,5	150	
4	16,5	681	681	17,0	642	61,5	50	
5	20,0	464	464	21,0	420	442	0	
6	24,5	309	309	25,5	297	303	-50	
7	24,5	309	309	25,0	303	306	-150	
8	26,0	247	274	26,0	274	274	-250	
9	26,0	247	274	25,5	279,5	276,7	-350	

b. Pengujian ulangan (H₂ = rata-rata dari diagonal identasi)

No	d ₁ (μm)	H_{21}	d ₂ (μm)	H ₂₂	H_2	Jarak (µm)
T	13,0	1097	13,0	1097	1097	350
2	13,5	1018	14,0	946	982	250
3	14,0	946	13,5	1018	982	150
4	17,0	642	16,5	681	661,5	50
5	19,0	514	18,5	542	528	0
6	24,5	309	24,0	297	315,5	-50
7	25,5	297	24,5	309	309	-150
8	26,0	247	25,5	297	297,5	-250
9	26,0	247	26,0	274	274	-350

Tabel 2. Data uji kekerasan mikro untuk sisi-2, dengan beban 100 g. a. Pengujian pertama (H1 = rata-rata dari diagonal identasi)

No	d_1	H ₁₁	d ₂	H ₁₂	H_1	Jarak
	(µm)		(μm)			(µm)
1	14,5	882	14,0	946	914	350
2	15,0	824	15,7	752	788	250
3	16,5	681	17,0	781	681	150
4	17,0	642	17,4	606	624	50
5	20,0	464	19,5	488	476	0
6	27,5	245	27,0	254	249,5	-50
7	27,0	254	26,0	374	264	-150
8	26,0	274	25,5	285	279,5	-250
9	26,0	274	27,0	254	264	-350

b. Pengujian ulangan (H₂ = rata-rata dari diagonal identasi)

No	d ₁	H ₂₁	d_2	H_{22}	H_2	Jarak
	(µm)		(µm)			(µm)
1	16,5	681	16,0	724	702,5	350
2	17,0	642	17,0	642	642	250
3	17,5	606	17,0	642	624	150
4	18,0	572	17,0	642	607	50
5	21,0	420	20,0	464	442	0
6	27,0	254	26,5	264	259	-50
7	27,5	245	27,5	245	245	-150
8	25,0	297	25,5	309	303	-250
9	25,0	297	24,5	285	291	-350

Tabel 3. Data uji kekerasan mikro untuk sisi-permukaan (atas), dengan beban 200 g. (H₁ = rata-rata dari diagonal identasi)

No	d ₁	H_{11}	d_2	H ₁₂	H_1	Jarak
	(µm)		(µm)			(µm)
	17,0	>1027	14,0	>1027	>1027	400
2	19,0	1027	20,0	927	977	300
3	24,0	644	21,5	802	723	200
4	23,0	701	22,5	733	717	100
5	24,0	644	24,5	618	631	0

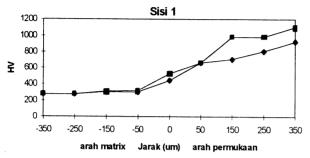
Data kekerasan ini setelah diolah memberikan nilai kekerasan rata-rata. (H_1) , pada Tabel 1a. Dua buah kurva terjadi karena adanya pengulangan pengukuran (H_2) , data ada pada Tabel 1b.

Gambar 2 menunjukkan grafik kekerasan pada sisi-1. Dari Gambar 2 dapat diketahui bahwa kekerasan pada bagian lapisan pelindung sangat tinggi; grafik juga menunjukkan bahwa kekerasan pada bahan dasar lebih rendah dari pada kekerasan dibagian lapisan pelindung; sedangkan pada bagian perbatasan antara kedua bahan, kekerasan merupakan transisi pertengahan dari keduanya, yang berarti. bahwa pada daerah sekitar perbatasan terjadi semacam transisi dari rendah ke tinggi atau sebaliknya.

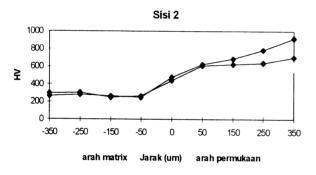
Gambar 3 menunjukkan grafik kekerasan pada salah satu sisi yang lain, yaitu sisi-2 dari Tabel 2. Sebagaimana dalam Gambar 2, dua buah kurva terjadi karena adanya pengulangan dalam pengukuran kekerasan ini. Secara garis besar dapat dikatakan bahwa kecenderungan kedua grafik pada Gambar 2 dan Gambar 3 adalah serupa.

Gambar 4 menunjukkan grafik kekerasan pada

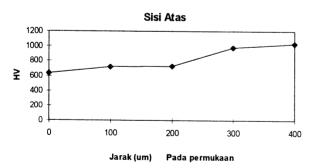
permukaan bahan yang merupakan bahan pelindung atau lapisan yang sangat keras, dari Tabel 3.. Secara visual, dengan mata telanjang dapat dikatakan bahwa tebal lapisan ini kurang lebih antara 1,0 - 1,2 mm. Kemungkinan adanya fluktuasi kekerasan pada bagian permukaan disebabkan bahwa indentasi pada permukaan lengkung adalah kurang teliti, mengingat bahwa permukaan luar dari sampel tidaklah rata, melainkan berbentuk bola bulat



Gambar 2. Hasil Uji Kekerasan pada salah satu sisi, yaitu yang disebut sisi pertama. Pengujian dilakukan sebanyak dua kali dalam skala Vickers. Jarak antar titik-titik indentasi sebesar 50 μm.



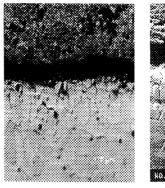
Gambar 3. Hasil Uji Kekerasan pada salah satu sisi, yaitu yang disebut sisi-2 Pengujian dilakukan sebanyak dua kali dalam skala Vickers. Jarak antara titik-titik indentasi sebesar 50 µm



Gambar 4. Hasil Uji Kekerasan pada permukaan (bulat). Jarak antar titik-titik indentasi sebesar 100 µm.

Hasil pengamatan mikroskop optik sebagai pengujian (Gambar 5a) pendahuluan serupa dengan gambar yang ditunjukkan oleh foto SEM pada Gambar 5b.

Gambar 5a merupakan gambar hasil pengamatan dengan mikroskop optik dengan perbesaran 200 kali, sebagai pengamatan pendahuluan; sedang Gambar 5b merupakan gambar hasil pengamatan dengan SEM

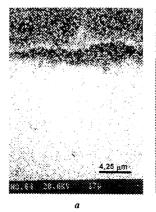




Gambar 5a. Pengamatan irisan dalam dengan mikroskop optik; perbesaran 100 x. Gambar 5b. Pengamatan irisan dalam dengan SEM; perbesaran 4050 x.

dengan perbesaran sekitar 700 kali, yang menyapu pada daerah lapisan, daerah perbatasan, dan daerah bahan dasar serupa dengan foto mikroskop optik diatas. Hal ini dilakukan untuk menentukan fasa-fasa yang ada baik pada lapisan pelindung, batas antara, maupun pada bahan dasar (base metal), maka pengamatan dengan mikroskop optik perlu dilanjutkan dengan pemeriksaan kombinasi dengan SEM. Tampak bahwa baik Gambar 5a maupun Gambar 5b mencakup ketiga daerah fotografi dari hasil pengamatan, yaitu pertama adalah lapisan paling atas, merupakan daerah *lapisan pelindung* - suatu permukaan yang amat keras. Daerah pita sempit yang berwarna hitam berikutnya merupakan daerah perbatasan antara yaitu antara lapisan dengan bahan dasar; sedang gambar lapisan paling bawah merupakan daerah bahan dasar.

Pada bahan dasar terlihat adanya butir-butir fasa yang disertai noda hitam. Noda hitam ini kemungkinan merupakan semacam inklusi, bahkan kemungkinan juga merupakan karbon ataupun porositas. Fasa yang ada didaerah bahan dasar (bulk) hanya satu macam, yaitu berupa fasa-fasa yang homogen dan bentuk butir-butir fasanya berupa butiran yang menyerupai bentuk-bentuk koaksial yang mengindikasikan bahwa bahan telah dianil [1,2,3].

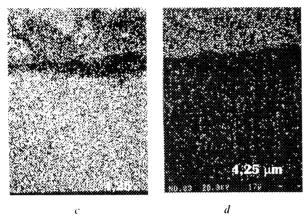




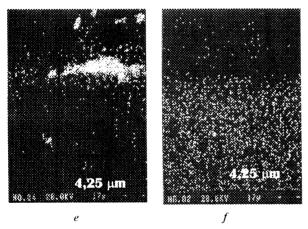
Gambar 6a. Sebaran unsur-unsur Fe; skala 1: 3765. Gambar 6b. Sebaran unsur-unsur Ni; skala 1: 3765.

Hasil pemeriksaan unsur-unsur penyusun dilakukan dengan EPMA dan dilanjutkan dengan XRF, masing-masing disajikan dalam Gambar 6a s/d 6j dan Gambar 7a s/d 7c.

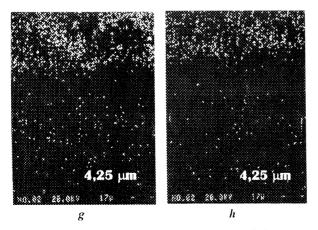
Gambar-gambar 6a, 6b, 6c, 6d, 6e, 6f, 6g, 6h, 6i, dan 6j, masing-masing adalah hasil-hasil foto EPMA, yang masing-masing menggambarkan sebaran kerapatan unsur-unsur dominan yang ada, yaitu berturut-turut



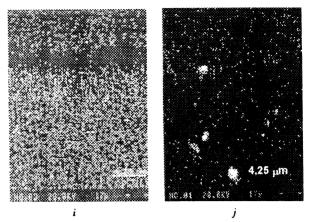
Gambar 6c. Sebaran unsur-unsur Cr ; skala 1 : 3750 Gambar 6d. Sebaran unsur-unsur Cu ; skala 1 : 3750



Gambar 6e. Sebaran unsur-unsur Ca ; skala 1 : 3750 Gambar 6f. Sebaran unsur-unsur Mn ; skala 1 : 3750



Gambar 6g. Sebaran unsur-unsur Mo ; skala 1 : 3765 *Gambar 6h.* Sebaran unsur-unsur Si ; skala 1 : 3765



Gambar 6i. Sebaran unsur-unsur Co skala 1: 3765. Gambar 6i. Sebaran unsur-unsur S skala 1: 3765.

adalah Fe, Ni, Cr, Cu, Ca, Mn, Mo, Si Si, Co, dan S pada setiap bagian lapisan, yaitu lapisan pelindung, lapisan batas antara, dan lapisan bahan dasar.

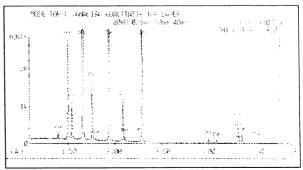
Dari foto-foto ini maka dapat digambarkan bahwa elemen-elemen dominan pada lapisan pelindung, lapisan batas antara, serta pada lapisan bahan dasar, secara kualitatif dapat diuraikan perkiraan jumlah konsentrasi unsur yang terbesar hingga yang terkecil dalam Tabel 4 sebagai berikut:

Tabel 4. Unsur-unsur penyusun bahan komponen: Urutan dari kiri kekanan menyatakan jumlah perkiraan unsur dengan konsentrasi terbesar secara kualitatip kearah unsur dengan konsentrasi terendah secara kualitatip (paling kiri), berdasarkan hasil EPMA.

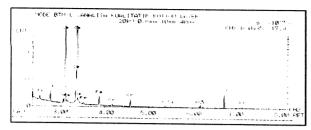
Daerah Konsentrasi	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
Lapis - permukaan	Ni	Fe	Cr	Ca	Cu	Si	Мо	Mn	Co	S
Batas antara	Ca	Fe	Cr	Ni	Cu	Mn	Si	S	Мо	Co
Bahan dasar	Fe	Cr	Ni	Mn	Co	Si	Cu	Mo	Ca	S

Tabel 4 menyatakan tingkat kerapatan unsur pada sampel secara kualitatif; dengan urutan dari kiri kekanan. Perlu pula diketahui bahwa seandainya pada daerah batas terdapat unsur karbon maka oleh EPMA tidak akan terdeteksi, karena keterbatasan kemampuan alat untuk mendeteksi unsur-unsur ringan.

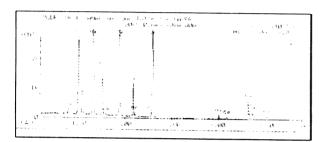
Gambar 7a s/d 7c menunjukkan hasil pemeriksaan unsur dengan XRF, sedang data kuantitatif disajikan dalam Tabel 5 dibawah.



Gambar 7a. Pendeteksian unsur-unsur penyusun dalam spesimen uji pada bagian lapisan atas sampel, dengan XRF.



Gambar 7b. Pendeteksian unsur-unsur penyusun dalam spesimen uji pada bagian batas antara pada sampel, dengan XRF.



Gambar 7c. Pendeteksian unsur-unsur penyususn dalam spesimen uji pada bagian base metal pada sampel,dengan XRF

Dari Gambar 7a sampai dengan 7c terlihat semua komposisi unsur-unsur yang membangun bahan komponen katup ini pada masing-masing daerah lapisan. Dari data sinar-X ini tampak beberapa unsur pembangun yang dominan yaitu antara lain adalah Fe, Ni, Cr, dan seterusnya.

Dari unsur-unsur pembangun bahan dasar diatas, terutama Fe, Cr, dan Ni, terlihat bahwa bahan dasar baja merupakan baja tahan karat austenitik [4,5,6], yaitu karena adanya sistem Fe-Cr-Ni dengan komposisi tertentu yang lebih mengarah kepada formasi austenitik. Juga, unsur Mo berfungsi serupa dengan unsur Ni, yang selain berfungsi sebagai penahan korosi lubang juga merupakan penahan korosi batas butir. Dari Gambar 5a dan 5b diatas juga dapat dilihat bahwa bahan dasar ini memiliki satu fasa yang homogen, yang memiliki bentuk butir-butir yang koaksial, yang dimaksudkan agar bahan memiliki kekuatan yang tinggi. Berdasarkan hasil perhitungan kuantitatif yang disajikan Tabel 5, dimana kuantitas dalam persen dari masing-masing unsur telah dicantumkan, maka dapat pula diurutkan kuantitas unsur dengan konsentrasi

yang tertinggi kearah kuantitas unsur dengan konsentrasi yang terendah pada masing-masing lapisan, sebagai berikut (Tabel 6).

Pekerjaan serupa juga telah dilakukan pada sampel bahan komponen buatan lokal [7], yang tidak memiliki lapisan permukaan pengeras, yang memiliki kekerasan bahan dasar yang homogen dan relatif lebih tinggi dari

Tabel 6. Unsur-unsur penyusun bahan komponen: Urutan dari kiri kekanan menyatakan jumlah perkiraan unsur dengan konsentrasi tertinggi kearah unsur dengan konsentrasi terendah (paling kiri), berdasarkan hasil perhitungan dat XRF, Tabel 5

Daerah Konsentrasi		2	3	4	5	6	7	8	9	10
Lapis - permukaan	Ni	Fe	Cr	Ca	Cu	Si	Мо	Mn	Со	S
Batas antara	Ca	Fe	Cr	Ni	Cu	Mn	Si	S	Мо	Со
Bahan dasar	Fe	Cr	Ni	Mn	Со	Si	Cu	Мо	Ca	S

pada bahan dasar buatan impor; namun memiliki kekerasan permukaan yang relatif rendah dibandingkan pada komponen buatan impor yang berlapis.

KESIMPULAN

Dari uraian diatas dapat disimpulkan bahwa bahan komponen pengatur katup aliran gas PLTU Suryalaya asal impor diatas, merupakan bahan dasar baja tahan karat jenis austenitik, yang kekerasannya tidak begitu tinggi, yang dilindungi dengan lapisan pengeras yang terdiri dari unsur-unsur Ni, Fe, Cr, Ca, Cu, Si, Mo, Mn, Co, dan Ca, dimana ketebalan lapisan sekitar 1,0-1,2 mm. Karena itu kekerasan pada permukaannya sangat tinggi karena adanya lapisan dengan bahan dengan konsentrasi Ni-Cr yang tinggi. Pada bagian batas antara lapisan dan bahan dasar, maka terdapat unsur-unsur dengan urutan dominan sebagai berikut: Ca, Fe, Cr, Ni, Cu, Mn, Si, S, Mo, dan Co. Sedang bahan dasar (base metal) terdiri dari unsur-unsur dengan urutan dominan Fe, Cr, Ni, Mn, Co, Si, Cu, Mo, S, dan sedikit sekali Ca. Bahan dasar ini merupakan jenis austenitik yang sangat tahan korosi; bahan ini juga memiliki bentuk butir-butir yang koaksial sehingga dapat diduga bahwa bahan dasar komponen ini telah dianil.

Pada komponen lokal yang tidak berlapis yang telah disinggung diatas, kekerasan bahan dasar lebih tinggi dari pada kekerasan bahan komponen impor; hal

Tabel 5. Cacahan XRF untuk masing-masing unsur serta prosentasenya pada masing-masing daerah lapisan

No	Unsur	Lapisa	n Atas	Perbatasar	n Antara	Bahan	Bahan Dasar		
		Cacahan	%	Cacahan	%	Cacahan	1 %		
T	Fe	11471	25,52	3231	15,71	30487	67.511		
2	Ni i	20914	46,259	456	2,217	3613	8,0		
3	Cr	8040	17,886	1678	8,159	10165	22,51		
4	Ca	2085	4,638	14972	72,8	-			
5	Cu	1494	3,32	115	3,32	84	0,186		
6	Si	442	0,983	43	0,209	86	0,19		
7	Mn	82	0,182	44	0,214	588	1,302		
8	Mo	388	0,752	-	-	29	0,064		
9	Co	32	0,071	_	_	92	0,203		
10	S	-		27		14	0,203		
	Juml.	44948	100,0	20566	100,0	45158	100.0		

ini tentu karena kandungan Cr dan Ni pada bahan dasar komponen lokal lebih tinggi. Karena itu dari segi ekonomis kurang menguntungkan. Perlu dikembangkan teknik pelapisan permukaan sehingga jangka panjangnya dapat menghemat bahan baku, yaitu khususnya untuk mengurangi konsentrasi Cr dan Ni pada bahan dasar.

UCAPAN TERIMA KASIH

Terima kasih kami ucapkan kepada Bapak Ir. Harsisto, M.Sc., yang telah memberikan kemudahan dalam penggunaan alat SEM dan EPMA sehingga pemeriksaan unsur-unsur secara memadai dapat dilaksanakan.

DAFTAR ACUAN

[1]. D.A POSTER and K.E. EASTERLING, *Phase Transformation in Metals and Alloys*, Van Nostrand Reinhold Co.Ltd, (1981).

- [2]. ROBERT WILSON, Metallurgy and Heat Treatment of Tool Steels, Mc Graw Hill Book Co. Ltd., (1975).
- [3]. R.W. CAHN and P. HAASEN, *Physical Metallurgy*, part 2, Elsevier Science Publishers B.V, (1983).
- [4]. TATA SURDIA, Prof. Ir., MS. Met. E., *Pengetahuan Bahan Teknik*, Penerbit Pradnya Paramita Jakarta, Cetakan kedua.
- [5]. ROY A. LINDBERG, *Processes and Materials of Manufacture*, Prentice Hall of India, Second Edition, (1982).
- [6]. SEROPE KALPAKJIAN, *Manufacturing Engineering and Technology*, Addison Wesley Pu. Co., Second Edition, (1992).
- [7]. MOHAMMAD DANI dan NURDIN EFFENDI, Analisa Struktur Mikro Bahan Komponen Katup Regulator Aliran Gas Buatan Lokal, diterbitkan pada Jurnal Mikroskopi dan Mikroanalisis.