

## VARIASI KUAT ARUS, TEGANGAN DAN ON TIME PULSE UNTUK MENGOPTIMALKAN KEKASARAN PERMUKAAN

Musabbikhah<sup>1)</sup>, HS.Widodo<sup>2)</sup> dan Andreas Gunawan (Wong Tjok Djoe)<sup>3)</sup>

Prodi. Teknik Mesin, AT.Warga Surakarta<sup>1,2)</sup>

Prodi.Teknik Elektro, AT.Warga Surakarta<sup>3)</sup>

e-mail : mus\_x2002@yahoo.com<sup>2)</sup>

### Abstrak

Kekasaran permukaan merupakan ketidak teraturan konfigurasi permukaan yang dihasilkan pada proses EDM, berbentuk kawah-kawah kecil pada suatu permukaan. Tingginya kekasaran permukaan dies berdampak pada rendahnya kualitas produk yang dihasilkan, sehingga tidak dapat bersaing di pasar.

Permasalahan yang dihadapi dalam pembuatan dies adalah tidak optimalnya proses setting mesin EDM. Oleh karena itu perlu untuk memperbaiki setting parameter proses EDM. Independent variable yang digunakan dalam penelitian ini adalah kuat arus, tegangan, on time pulse, dan interaksi antara kuat arus dengan tegangan masing-masing 2 level faktor. Adapun dependent variable adalah kekasaran permukaan. Karakteristik yang digunakan untuk meminimasi kekasaran permukaan adalah Smaller The Better (STB). Penelitian ini diterapkan pada EDM merk MACHO dan alat uji yang digunakan adalah roughness tester.

Hasil penelitian menunjukkan bahwa kuat arus, tegangan, interaksi kuat arus dengan tegangan dan on time pulse memberikan persen kontribusi pada kekasaran permukaan masing-masing adalah 64.659%, 10.263%, 8.635% dan 14.722%. Nilai optimal kekasaran permukaan dicapai pada kondisi AIBIC1, artinya untuk meminimalkan kekasaran permukaan perlu dilakukan variasi parameter kuat arus 4A ;tegangan 75V dan on time pulse 200μs.

*Kata Kunci : EDM, Kekasaran Permukaan, Kuat Arus, Tegangan, On Time Pulse*

### PENDAHULUAN

Dalam proses manufakturing biasanya pengcoran, dies memegang peranan yang sangat penting dan sangat berpengaruh pada kualitas produk yang dihasilkan. Agar dihasilkan produk yang berkualitas tinggi, maka diperlukan dies dengan kekasaran permukaan yang kecil. Sehingga faktor tersebut harus diperhatikan di dalam proses pembuatan dies menggunakan EDM (*Electrical Discharge Machining*). Pada pembuatan dies dengan proses EDM, permasalahan tidak hanya terjadi pada benda kerja akan tetapi juga terjadi pada elektrode (*tool*). Hal ini akan menyebabkan terjadinya kerusakan pahat (elektrode). Terjadinya kerusakan pada elektrode tersebut akan mengakibatkan tingginya kekasaran permukaan yang dihasilkan. Untuk itu kekasaran permukaan harus diminimasi.

EDM (*Electrical Discharge Machining*) adalah mesin non konvensional yang bekerja berdasarkan terjadinya letusan bunga api secara periodik dari elektrode ke benda kerja. Pengrajin dengan proses EDM tidak tergantung pada kekerasan dan kekakuan bahan, tetapi pada titik lemah material (G.Simon, 1995).

Proses pengrajin dengan EDM mempunyai beberapa keunggulan jika dibandingkan dengan proses-proses yang lain antara lain:

1. Mampu mengerjakan benda kerja yang berbentuk kompleks.
2. Produk yang dihasilkan dari proses ini mempunyai kepraktisan yang lebih baik jika dibandingkan dengan proses yang lain.
3. Dapat mengerjakan benda kerja yang sangat keras terutama material dengan karbon tinggi.
4. Tidak terjadi kontak secara langsung antara benda kerja dengan elektrode sehingga memungkinkan pengrajinan benda-benda kerja yang tipis.
5. Hampir semua pekerjaan pada mesin konvensional dapat dikerjakan dengan EDM.
6. Proses yang terjadi tidak merambat keseluruhan benda kerja.

Komplikasinya permasalahan yang sering dihadapi dalam pengoperasian EDM dapat menyebabkan produk-produk yang dihasilkan kualitasnya memburuk, akibat kurang presisi dan kekasaran pemakaian yang tinggi sehingga tidak dapat menembus pangsa pasar.

Permasalahan yang sedang dihadapi dalam proses pembuatan dies yang berkualitas adalah proses setting mesin EDM yang belum optimal. Adapun akibat lam-

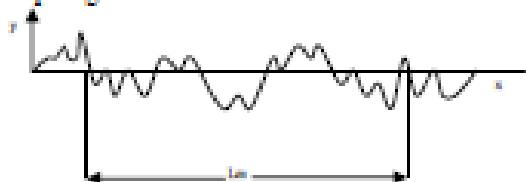
yang bisa dibasikan oleh die yang kurang baik yaitu rendahnya kualitas produk yang akan dibasikan dari die tersebut, sehingga mengakibatkan peningkatan siklus dan biaya produksi.

Tujuan penelitian ini adalah memperbaiki setting level-level dari variabel proses mesin EDM dalam upaya untuk memenuhi spesifikasi yang diinginkan, mengatasi faktor-faktor yang berpengaruh secara signifikan terhadap kekerasan permukaan yang dibasikan oleh mesin EDM untuk meningkatkan kualitas die dan menghitung nilai taksiran kekerasan permukaan yang optimal agar dapat meminimalkan fungsi kerugian.

#### PENELITIAN TERDAHULU

Menurut Widodo (2005), pada dasarnya kekerasan permukaan merupakan ketidakteraturan konfigurasi permukaan yang dibasikan pada proses EDM adalah konfigurasi permukaan tingkat ketiga yang bentuknya dapat berupa kawah-kawah kecil pada suatu permukaan. Apabila die mempunyai kekerasan permukaan tinggi, maka produk-produk yang dibasikan berkualitas rendah sehingga tidak dapat bersaing di pasar. Kekerasan permukaan dapat dibedakan menjadi dua, yaitu:

1. Kekerasan permukaan yang diperoleh dengan kondisi ideal dimana hanya dipengaruhi oleh variabel pemotongan saja. Pada proses EDM kekerasan permukaan ideal dipengaruhi oleh Tegangan listrik dan arus arus. Kekerasan permukaan produk pada proses EDM juga dipengaruhi oleh arus listrik yang mengalir pada alat tersebut, karena proses penggarisan pada proses EDM tergantung pada besarnya energi listrik yang diubah menjadi energi panas.
2. Kekerasan permukaan natural merupakan kekerasan permukaan yang dipengaruhi oleh ketidak teraturan selama proses pemotongan, ketidakhadiran operator dan getaran mesin. Parameter-parameter pada kekerasan permukaan dapat dilihat pada gambar 1 di bawah ini.



Gambar 1. Parameter Permukaan

Variabel kekerasan permukaan, bahan keramik elektrode dan ketebalan dimensi dipengaruhi oleh arus, time pulse dan tegangan dan interaksi kedua faktor tersebut (Edy, 2000). Kombinasi level faktor yang menghasilkan ketiga respon yang optimum adalah setting mesin dengan arus 3A, time pulse 100μm dan tegangan 70 V Pada interval kepercayaan 95%

diperoleh range harga kekerasan permukaan antara 1.17 μm sampai 1.33 μm.

Menurutnya kepercayaan konsumen untuk melakukan pesanan/order kepada beberapa industri manufaktur, khususnya die disebabkan karena banyak faktor antara lain : banyak pengusaha pengocoran belum mampu memberikan produk yang presisi, tidak tepat waktu, kualitas rendah (Uday, 2003). Memerlukan kualitas die ini dipengaruhi oleh laju keramik elektrode dan kekerasan permukaan yang tinggi.

Proses perubahan yang terjadi pada proses EDM dilakukan oleh sejumlah lencatan bunga api listrik yang terjadi pada celah antara elektrode dan benda kerja, yang terjadi secara periodik (Edy, 2000). Perbedaan yang mendasar antara proses EDM dengan Electrical Arc Machining adalah pada besarnya tegangan antara elektrode dan benda kerja terendam dalam suatu fluida dielektrik. Upaya yang dilakukan untuk menghasilkan lencatan bunga api listrik, maka besarnya tegangan yang terjadi antara elektrode dan benda kerja harus melampaui break down tegangan listrik dari gap tersebut. Besarnya break down tegangan listrik tersebut sangat tergantung pada:

1. Sifat isolator dari fluida dielektrik yang digunakan.
2. Tingkat polusi yang terjadi pada celah dielektrikum tersebut.
3. Jarak pada dua posisi terdekat antara elektrode dan benda kerja.

Musabbikhah dan Yulianto ( 2006) mewujudkan optimasi kekerasan Vicker dan Rockwell secara serentak dari hasil variasi komposisi carbon baja, komposisi carbon besi, temperatur, inkulin dan interaksi carbon baja dengan carbon besi; serta interaksi carbon besi dengan temperatur dilakukan menggunakan prosedur MRSN. Berdasarkan respon individual pada kekerasan Vicker diperoleh parameter optimal A1B2C2D1, sedangkan pada kekerasan Rockwell diperoleh kondisi optimal A2B2C2D1. Agar proses produksi dapat menghasilkan produk yang berkualitas tinggi, maka perlu dilakukan optimasi kedua respon tersebut secara serentak menggunakan prosedur MRSN. Hasil aplikasi prosedur MRSN menunjukkan bahwa untuk mengoptimalkan kekerasan Vicker dan Rockwell secara serentak diperoleh variasi parameter A1B2C2D2. Oleh karena itu agar diperoleh produk Gibouti Joint berkualitas ditinjau dari kekerasan vicker dan Rockwell yang optimal maka dapat dilakukan dengan memvariasikan komposisi carbon baja 0.25%; carbon besi 3%; temperatur 1.600°C dan inkulin 0.3%.

Dalam prinsip kerja metode Taguchi terdapat beberapa tahapan (Evy H dan Musabbikhah, 2002) yaitu :

1. Pemilihan dan Pengembangan Orthogonal Array
2. Perancangan Eksperimen Taguchi
3. Brainstorming
4. Diagram Sebab Akibat ( Ishikawa Diagram )
5. Memilihkan faktor kontrol dan noise faktor
6. Menentukan level dari faktor dan nilai faktor
7. Mengidentifikasi faktor yang berinteraksi.

8. Menggambarkan linear graph yang diperlukan untuk faktor kontrol dan interaksi.
  9. Memilih Orthogonal Array
  10. Memasukkan faktor dan atau interaksi ke dalam kolom
  11. Melakukan percobaan
  12. Analisis hasil eksperimen
  13. Pemilihan level faktor untuk kondisi optimal.
  14. Perkirakan rata-rata proses pada kondisi optimal
  15. Melanjutkan percobaan konfirmasi
- Fungsi kerugian dapat dibedakan menjadi tiga jenis (Tong, L and Chao, T Su, 1997), yaitu :
1. Smaller the better
  2. Nominal the better
  3. Larger the better
- $$L(y) = k(y - m)^2 \quad (1)$$
- $$L(y) = k|y|^3 \quad (2)$$
- $$L(y) = k(1/y)^2 \quad (3)$$

## METODOLOGI PENELITIAN

### Variabel Penelitian

Variabel bebas yang digunakan pada penelitian ini adalah variabel dari proses pemrosesan pada mesin EDM adalah sebagai berikut :

4. Kuat arus (Variasi : 4 Ampera dan 8 Ampera)
5. Tegangan listrik (Variasi : 75 Volt dan 85 Volt)
6. On-time pulse (Variasi : 200μs dan 450μs)

Adapun taraf/level dari masing-masing variabel bebas dapat disajikan dalam tabel 1.

Tabel 1. Tabel variabel bebas

Variabel	Simbol	1	2
Kuat Arus (Ampera)	A	4	8
Tegangan listrik (volt)	B	75	85
On-time pulse (μs)	C	200	450

Adapun variabel terikat (Dependent Variable) yang digunakan adalah lekukan permukaan (surface roughness).

### Rancangan Percobaan

Untuk memperoleh kombinasi level variabel yang menghasilkan respon yang optimum pada pembuatan dia dengan proses EDM digunakan rancangan percobaan Taguchi dengan orthogonal array. Untuk memilih orthogonal array yang digunakan, maka harus ditentukan total derajat bebas dari variabel yang digunakan. Pada percobaan ini taraf (level) yang digunakan adalah 2 level pada tiap variabel. Derajat bebas ( $df$ ) setiap variabel adalah:  $df = (n-1)$ , maka :

$$df_A = 2-1 = 1$$

$$df_B = 2-1 = 1$$

$$df_C = 2-1 = 1$$

Adapun interaksi yang terjadi adalah interaksi antara kuat arus (A) dengan tegangan (B) adalah:

$$df_{AB} = \{ (n-1)(n-1) \} \\ = \{ 2-1 \} \{ 2-1 \} = 1$$

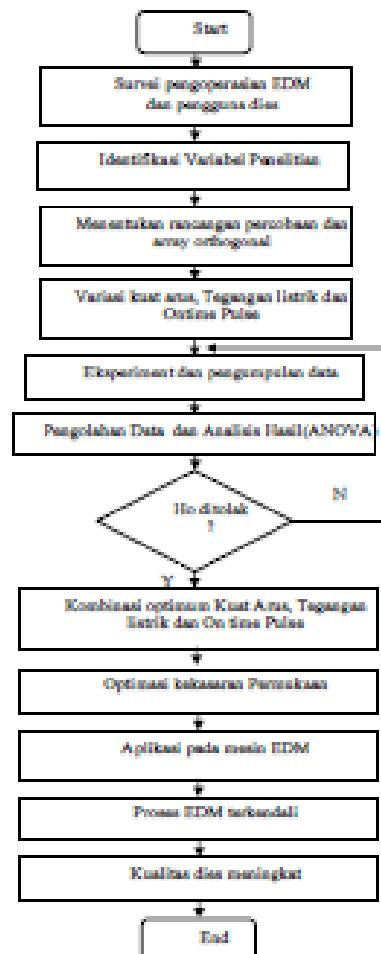
Sehingga total derajat bebas percobaan ini adalah sebagai berikut:

$$df_{\text{total}} = \sum df_{\text{faktor}} + \sum df_{\text{interaksi}} \\ = df_A + df_B + df_C + df_{AB} \\ = 1 + 1 + 1 + 1 = 4$$

Jadi orthogonal array yang digunakan adalah orthogonal yang memiliki minimal 7 baris, untuk itu dipilih  $L_7$ .

### Diagram alir penelitian

Dalam penelitian ini, langkah-langkah yang dilakukan dalam mewujudkan kuat arus, tegangan dan on time pulse agar dapat meminimalkan lekukan permukaan produk yang dihasilkan ditunjukkan pada gambar 2.



Gambar 2. Flow chart metodologi penelitian.

### Model Penelitian

Model yang digunakan untuk mengetahui kualitas proses EDM ditinjau dari laju keausan elektrode dan kekerasan permukaan yang menggunakan tiga variabel bebas yaitu Kuat Arus ( $A$ ), Tegangan Listrik ( $B$ ), On Time Pulse ( $C$ ), dan Interaksi antara kuat arus dengan tegangan ( $AXB$ ).

$$\bar{Y}_{\text{perm}} = \mu + \bar{A}_i + \bar{B}_j + \bar{C}_k + \bar{AB}_i + \bar{AC}_k + \bar{BC}_j + \varepsilon_{\text{residu}} \quad (4)$$

### Hipotesis

Dari hasil tipe-tipe pengamatan dan pengukuran laju keausan elektrode dan kekerasan permukaan diambil hipotesis sebagai berikut:

- $H_0: \alpha_i = \dots = \alpha_n = 0$ : Tidak ada pengaruh perbedaan level kuat arus (Faktor A) pada kekerasan permukaan yang dihasilkan.  
 $H_1$ : Ada pengaruh perbedaan level kuat arus (Faktor A) pada kekerasan permukaan yang dihasilkan.
- $H_0: \beta_j = \dots = \beta_n = 0$ : Tidak ada pengaruh perbedaan level Tegangan Listrik (Faktor B) pada kekerasan permukaan yang dihasilkan.  
 $H_1$ : Ada pengaruh perbedaan level Tegangan Listrik (Faktor B) pada kekerasan permukaan yang dihasilkan.
- $H_0: \gamma_k = \dots = \gamma_n = 0$ : Tidak ada pengaruh perbedaan level On-time Pulse (Faktor C) pada kekerasan permukaan yang dihasilkan.  
 $H_1$ : Ada pengaruh perbedaan level On-time Pulse (Faktor C) pada kekerasan permukaan yang dihasilkan.
- $H_0: \alpha\beta_{i1} = \dots = \alpha\beta_{in} = 0$ : Tidak ada pengaruh perbedaan level dari interaksi kuat arus (Faktor A) dengan Tegangan Listrik (Faktor B) kekerasan permukaan yang dihasilkan.  
 $H_1$ : Ada pengaruh perbedaan level dari interaksi kuat arus (Faktor A) dengan Tegangan Listrik (Faktor B) pada kekerasan permukaan yang dihasilkan.

## HASIL DAN PEMBAHASAN

### Hasil

Tabel 2. Data pengujian kekerasan permukaan

Rka	A	B	AXB	C	a	b	c	a1	r12
1	1	1	1	1	*	*	*	3.74	3.76
2	1	1	1	2	*	*	*	3.05	3.06
3	1	2	2	1	*	*	*	3.17	3.33
4	1	2	2	2	*	*	*	3.42	3.45
5	2	1	2	1	*	*	*	3.57	3.54
6	2	1	2	2	*	*	*	3.91	3.92
7	2	2	1	1	*	*	*	3.38	3.39
8	2	2	1	2	*	*	*	3.93	3.93

Kekerasan permukaan merupakan ketidak teraturan konfigurasi permukaan yang dihasilkan pada proses EDM adalah konfigurasi permukaan tingkatnya ketiga

yang bentuknya dapat berupa kerut-kerut kecil pada suatu permukaan

### Pembahasan

Respon kekerasan permukaan dinyatakan dengan besaran  $\mu$ . Karakteristik kualitas yang berkaitan dengan kekerasan permukaan adalah lebih kecil lebih baik. Pertama-tama dilakukan analisis varian terhadap rasio S/N dari data tersebut untuk menentukan faktor-faktor mana saja yang berpengaruh secara signifikan terhadap nilai rasio S/N kekerasan permukaan.

Dengan Anova dua arah akan diketahui faktor utama dan interaksi antara dua faktor utama yang berpengaruh secara signifikan terhadap variabel kekerasan permukaan.

Data yang digunakan pada analisis ini telah ditransformasi kedalam rasio S/N. Faktor-faktor yang akan diuji apakah berpengaruh secara signifikan terhadap respon kekerasan permukaan adalah kuat arus ( $A$ ), on-time ( $B$ ), on-time pulse ( $C$ ), dan interaksi arus dengan tegangan ( $AXB$ ) yang dapat dimodelkan sebagai berikut:

$$Y_{\text{SN}} = \mu + \alpha_i + \beta_j + \gamma_k + \alpha\beta_{ik} + \varepsilon_{\text{SN}} \quad (5)$$

Dimana :

$Y_{\text{SN}}$  = harga kekerasan permukaan pada kuat arus taraf ke-i, tegangan taraf ke-j, on time pulse taraf ke-k dan interaksi  $AXB$ .

$\mu$  = rata-rata keseluruhan

$\alpha_i$  = pengaruh faktor A taraf ke-i

$\beta_j$  = pengaruh faktor B taraf ke-j

$\gamma_k$  = pengaruh faktor C taraf ke-k

$\alpha\beta_{ik}$  = pengaruh interaksi faktor  $AXB$

$\varepsilon_{\text{SN}}$  = error-II DN ( $0, \sigma^2$ )

Secara ringkas ANOVA dua arah respon kekerasan permukaan dapat ditabelkan sebagai berikut:

Tabel 3. ANOVA Kekerasan Permukaan

Sumber Variasi	DOF	Sum of Squa. (S)	Variance (V)	F-Ratio (F)	Pure Sum (S')	Percent P(%)
A	1	5.121	5.121	264.663	5.102	64.659
B	1	0.829	0.829	42.858	0.81	10.265
AXB	1	0.7	0.7	36.214	0.681	8.635
C	1	1.181	1.181	61.036	1.161	14.722
Error	3	0.057	0.019			1.719
Total	7	7.891				100%

Pengujian hipotesis dan kesimpulan yang dapat diambil dari tabel ANOVA diatas adalah sebagai berikut:

- $H_0: \alpha_1 = \dots = \alpha_n = 0$  (tidak ada efek faktor kuat arus).

- H<sub>1</sub> : paling sedikit ada satu pasang  $\alpha_i$  yang tidak sama.  
 Kesimpulan : P Value = 64.639 > 5%, maka manolak H<sub>0</sub>, yaitu ada pengaruh perbedaan level dari kuat arus pada variabel respon kekerasan permukaan.
2. H<sub>0</sub> :  $\beta_1 = \dots = \beta_n = 0$  (tidak ada efek faktor tegangan).  
 H<sub>1</sub> : paling sedikit ada satu pasang  $\beta_j$  yang tidak sama.  
 Kesimpulan : P Value = 10.263 > 5%, maka manolak H<sub>0</sub>, yaitu terdapat pengaruh perbedaan level dari on - time pulse pada variabel kekerasan permukaan.
3. H<sub>0</sub> :  $\gamma_1 = \dots = \gamma_n = 0$  (tidak ada efek faktor on time pulse).  
 H<sub>1</sub> : paling sedikit ada satu pasang  $\gamma_k$  yang tidak sama.  
 Kesimpulan : P Value = 8.635 > 5% maka manolak H<sub>0</sub>, yaitu terdapat pengaruh perbedaan level dari tegangan pada variabel respon kekerasan permukaan.
4. H<sub>0</sub> :  $\alpha\gamma_{11} = \dots = \alpha\gamma_{nn} = 0$  (tidak ada interaksi arus dan tegangan).  
 H<sub>1</sub> : paling sedikit ada satu pasang  $\alpha\gamma_{ij}$  yang tidak sama.  
 Kesimpulan : P Value = 14.722 > 5%, maka manolak H<sub>0</sub>, yaitu ada pengaruh perbedaan level dari interaksi antara arus dan tegangan pada variabel respon kekerasan permukaan.

Berdasarkan Anova kekerasan permukaan yang diperoleh pada tabel 3 menunjukkan bahwa, kuat arus; tegangan; on time pulse dan interaksi kuat arus dengan tegangan; mempunyai Persen kontribusi (%P) pada proses setting EDM masing-masing 64.639%; 10.263%; 8.635%; dan 14.722%. Artinya semua faktor mempunyai Persen Kontribusi (%P)>5%, maka H<sub>0</sub> ditolak. Artinya, faktor yang berpengaruh secara signifikan ( $\alpha=5\%$ ) terhadap variabel respon kekerasan permukaan adalah kuat arus (A), tegangan (B) dan on time pulse (C) serta interaksi arus dengan tegangan (AxB).

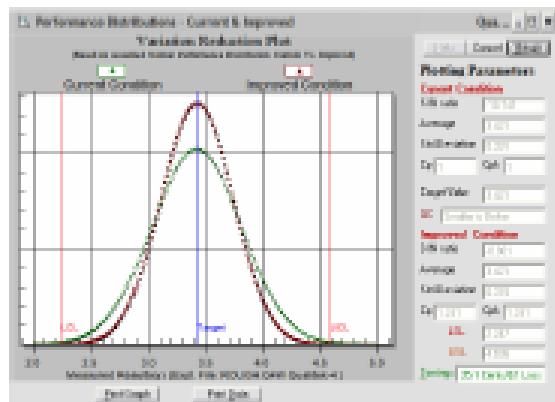
#### Kondisi Optimum Kekerasan Permukaan

Kondisi optimum berguna untuk mengetahui level dari setiap faktor sehingga respon kekerasan permukaan dapat dioptimalkan. Faktor-faktor yang berpengaruh terhadap respon kekerasan permukaan pada percobaan utama adalah kuat arus (A), tegangan (B), on time pulse (C) dan interaksi antara arus dan tegangan (AxB). Kondisi optimum dipilih untuk setiap level yang memberikan nilai rata-rata ratio S/N yang tertinggi. Kondisi optimum untuk respon kekerasan permukaan digambarkan sebagai berikut:

Tabel 4. Kondisi Optimum pada respon kekerasan permukaan

Column/factor	Level Description	Level	Contribution
1 A: Kuat Arus	4A	1	0.8
2 B: Tegangan	75V	1	0.322
3 INTER AXB	*INTER*	1	0.295
4 C: Time Pulse	200	1	0.384
Total Contribution From All Factors ...			1.8
Current Grand Average Of Performance ...			-10.662
Expected Result at Optimum Condition ...			-8.881

Berdasarkan tabel 4, kondisi optimum pada respon kekerasan permukaan memperjukkan bahwa untuk mengoptimalkan kekerasan permukaan diperlukan setting parameter A1B1C1, artinya kuat arus 4A, tegangan 75 A dan on time pulse 200  $\mu$ s.



Gambar 3. Grafik pengurangan variasi pada kekerasan permukaan

Berdasarkan grafik 4, pada kondisi awal besarnya penyimpangan kekerasan permukaan sebesar 0.391 dapat mengakibatkan pemurnian menjadi 0.315. Nilai Capabilitas Proses (Cp) meningkat dari nilai 1 menjadi 1,241 pada improved condition. Indeks capabilitas proses Kane juga meningkat dari nilai 1 menjadi 1,241, artinya kemampuan proses pada mesin capable karena nilai CP>1 dan CPk>1. Peningkatan kemurnian yang diperoleh sebesar 35 Cent/S 1 los. Hal ini memperjukkan bahwa metode Taguchi mampu mengoptimalkan proses operasional EDM untuk menghasilkan produk yang berkualitas.

#### KESIMPULAN

1. Kekerasan permukaan dipengaruhi oleh kuat arus, tegangan, on time pulse dan interaksi antara kuat arus dan tegangan.
2. Kombinasi level faktor untuk setting pemotongan EDM yang dapat menghasilkan kekerasan permukaan yang optimum adalah kuat arus 4A, tegangan 75V dan on time pulse 200 $\mu$ s.
3. Besarnya penyimpangan kekerasan permukaan sebesar 0,391 dapat mengalami penurunan menjadi 0,315.
4. Nilai Capabilitas Proses (Cp) meningkat dari nilai 1 menjadi 1,241 pada *improved condition*.
5. Indeks kapabilitas proses Kane juga meningkat dari nilai 1 menjadi 1,241, artinya kemampuan proses pada mesin EDM *capable*, karena nilai CP>1 dan CPk > 1. Peningkatan keuntungan yang diperoleh sebesar 35 Cent/S 1 los.

#### Daftar Pustaka

- [1] Edy S, 2000, Analisis Optimasi Ketelitian Dimensi dan Kekerasan Permukaan Pada Proses EDM dengan Metode Taguchi, ITS, Surabaya.
- [2] G.Simon, 1995, A Practical Guide To Electro Discharge Machining, Ateliers Des Charmilles S.A. Geneva.
- [3] Musabbikhah dan Evy H, 2002, Optimasi Ketahanan Tekan dan Ketahanan Geser pada Furan dengan Prosedur MRSN, Proceeding Seminar Nasional, ITS: Surabaya
- [4] Nicolo Belavendram, 1999, Quality By Design, Second Edition, Prentice Hall, International.
- [5] Phillip J. Ross, 1998, Taguchi Techniques for Quality Engineering, Second Edition, MC Graw Hill, Singapore.
- [6] Tong, L and Chao,T Su, 1997, Optimizing Multirespon Problems In The Taguchi Methods by Fuzzy Multiple Attribute Decision Making, Quality And Reliability Engineering International, Vol 13, 25-34.
- [7] Ugray Sugarmansyah, 2003, Analisis Difusi Inovasi Teknologi Pengacian Logam di Industri Kecil dan Menengah, Prosiding Seminar Nasional, BPPT, Jakarta.
- [8] Widodo H.S, Suhardoko, 2005, Pengaruh Sudut Buji Pahat HSS dan Putaran Mesin Terhadap Kekerasan Permukaan Pada Mesin Bubut Konvensional, Jurnal Teknik ATW, ISSN:1693-6329 hal 9-19.