

PENGARUH BUKAAN SUDU PENGARAH TERHADAP KERUGIAN HEAD DAN PERFORMANSI TURBIN FRANCIS VERTIKAL

Mansur P. Siregar¹, A. Halim Nasution², Syahril Gultom³, A. Husein Siregar⁴, Mahadi⁵
^{1,2,3,4,5}Departemen Teknik Mesin, Fakultas Teknik, Universitas Sumatera Utara
 E-mail : mansursiregar8@yahoo.com

ABSTRAK

Pembangkit Listrik Tenaga Air masih menjadi tumpuan utama pembangkitan energi listrik di dunia khususnya Indonesia. Data pada tahun 2006 menunjukkan bahwa hampir 20% kebutuhan listrik dunia berasal dari PLTA atau sekitar 88% sumber energi terbarukan berasal dari pemanfaatan tenaga air. Jan Andrej Segner mengembangkan turbin air reaksi pada pertengahan tahun 1700. Turbin ini mempunyai sumbu horizontal dan merupakan awal mula dari turbin air modern. Hingga pada tahun 1849, James B. Francis meningkatkan efisiensi turbin reaksi hingga lebih dari 90%. Dia memberikan test yang memuaskan dan mengembangkan metode keteknikan untuk desain turbin air. Turbin Francis dinamakan sesuai dengan namanya, yang merupakan turbin air modern pertama dengan efisiensi lebih dari 90%. Oleh karena itu dalam pengoperasiannya Turbin Francis harus optimal. Adapun tujuan penelitian ini yaitu membahas pengaruh bukaan sudu pengarah terhadap kerugian head dan performansi Turbin Francis. Kerugian head dihitung menggunakan rumus dan besarnya kerugian head pada instalasi turbin dianalisa dengan menggunakan software Pipe Flow Expert untuk mendapatkan ralat perhitungan. Kemudian dihitung daya dan efisiensi turbin Francis. Besarnya nilai kerugian head akan semakin besar seiring dengan bukaan sudu pengarah. Kerugian head terkecil yaitu 0,229 m kemudian akan terus naik hingga bukaan maksimum 195 mm besarnya kerugian head mencapai 20,1375 m. Efisiensi turbin Francis akan terus naik seiring bukaan sudu pengarah akan tetapi pada bukaan 195 mm efisiensi turun pada titik 90,4%. Sehingga didapat bahwa bukaan sudu pengarah yang menghasilkan efisiensi maksimum yaitu pada bukaan 160,5 mm yaitu sebesar 98%.

Kata kunci : Kerugian Head, Pipe Flow Expert, Daya, Efisiensi

1. PENDAHULUAN

Sumber daya energi terbarukan akan menawarkan pilihan yang lebih bersih untuk menggantikan bahan bakar fosil. Sumber daya tersebut lebih sedikit atau bahkan tidak mencemari atau pun menghasilkan gas rumah kaca, dan sumber daya tersebut akan tetap tersedia.

Energi air adalah salah satu sumber energi dengan daya terbesar yang saat ini digunakan di belahan dunia. Keadaan ini menyebabkan pembangunan pusat tenaga air sebagai penghasil energi alternatif menjadi pilihan yang menarik, PLTA bersifat ramah lingkungan dan memiliki dampak yang sangat ramah lingkungan dibandingkan dengan pembangkit lain.

PLTA tergolong pembangkit yang tidak menghasilkan limbah secara langsung. Kelebihan lain adalah level emisi gas rumah kaca karbondioksida dari PLTA yang sangat rendah dibandingkan dengan pembangkit yang menggunakan bahan bakar dari fosil.

Dengan besarnya keuntungan tersebut, banyak negara membangun PLTA untuk memenuhi kebutuhan listrik mereka. Pada pengoperasian sebuah PLTA digunakan berbagai variabel agar PLTA tersebut dapat beroperasi optimal. Diantara variabel tersebut diantaranya adalah pengaturan bukaan sudu pengarah yang akan mempengaruhi besarnya nilai kerugian head dan performansinya. Oleh sebab itu sudu pengarah sangat

penting diatur sedemikian rupa agar turbin Francis dapat bekerja pada efisiensi yang terbaik.

2. TINJAUAN PUSTAKA

Persamaan Mekanika Fluida

Massa Jenis

Massa jenis merupakan perbandingan massa per volume fluida pada tekanan dan temperatur tertentu[1] . Massa jenis disimbolkan dengan ρ (rho) dengan persamaan:

$$\rho = \frac{m}{V} \dots\dots\dots [1]$$

Debit Air

Debit dihitung dengan persamaan:

$$Q = V \cdot A \dots\dots [2]$$

Persamaan Kontinuitas

Jika sebuah fluida tak termampatkan mengalir sepanjang pipa , massa fluida yang melewati tiap pipa itu dinyatakan:

$$A_1 V_1 = A_2 V_2 \dots\dots\dots [2]$$

Dimana:

- A₁= Luas Penampang 1
- V₁= Kecepatan Aliran Fluida 1
- A₂= Luas Penampang 2
- V₂= Kecepatan Aliran Fluida 2

Persamaan Bernoulli

Persamaan bernoulli menyatakan bahwa pada fluida tak termampatkan (*incompressible*) yang mengalir sepanjang pipa maka total energinya sama pada saat partikel fluida mengalir dari satu titik ke titik lainnya [1]. Dan dirumuskan:

$$\frac{P_1}{\gamma} + \frac{V_1^2}{2g} + z_1 = \frac{P_2}{\gamma} + \frac{V_2^2}{2g} + z_2 \dots\dots [3]$$

Dimana:

- P= Tekanan fluida (Pa)
- γ = kerapatan air (N/m³)
- V = kecepatan Aliran Air Fluida (m/s)
- z= Ketinggian head (m)
- g= kecepatan gravitasi (m/s²)

Kerugian Head Mayor

Kerugian head ini terjadi akibat adanya gesekan antara dinding pipa dengan fluida yang mengalir di dalamnya [2]. Persamaan umumnya ada 2 yaitu Darcy-Weisbach dan persamaan Hazen-Williams.

Persamaan Darcy-Weisbach:

$$h_f = f \frac{L}{D} \cdot \frac{v^2}{2g} \dots\dots [4]$$

Dimana:

- h_f = kerugian head mayor (m)
- L =panjang pipa (m)
- D = diameter dalam dari pipa (m)
- v =kecepatan aliran fluida (m/s)
- g = percepatan gravitasi (m/s²)
- f = koefisien Moody.

Persamaan Hazen-Williams

$$h_f = \frac{10,666 Q^{1,85}}{C^{1,85} d^{4,85}} L \dots\dots [5]$$

- h_f = kerugian gesekan dalam pipa (m)
- Q = laju aliran dalam pipa (m^3/s)
- L = panjang pipa (m)
- C = koefisien kekasaran pipa Hazen – Williams
- d = diameter pipa (m)

Kerugian Head Minor

Kerugian ini terjadi karena kelengkapan pipa seperti belokan, siku, sambungan, katup dan sebagainya yang disebut dengan kerugian head minor[4]. Kerugian head minor dirumuskan:

$$h_m = \Sigma n.k \cdot \frac{v^2}{2g} \dots\dots [6]$$

dimana:

- n = jumlah kelengkapan pipa
- k = koefisien kerugian minor
- v = kecepatan aliran fluida dalam pipa (m/s)
- g = percepatan gravitasi (m/s^2)

Turbin Francis

Turbin Francis paling banyak digunakan di Indonesia. Teknik mengkonversikan energi potensial menjadi energi mekanik pada roda turbin air dilakukan melalui proses reaksi sehingga turbin francis sering disebut turbin reaksi. [7]

Head efektif

Yang dimaksud dengan head efektif adalah tinggi jatuh air aktual dikurangi total kerugian head (*head losses*), dengan persamaan berikut:

$$H_{eff} = H_{max} - \Sigma H_L \dots [8]$$

Daya Air (WHP), Daya turbin (BHP) dan Efisiensi

Adapun perumusannya yaitu:

$$WHP = Q \cdot \rho \cdot g \cdot H_{effektif} \dots [9]$$

$$Pg = \rho \cdot g \cdot Q \cdot H \cdot \eta_G \cdot \eta_{turbin} \dots [9]$$

$$BHP = \frac{Pg}{\eta_G} \dots\dots [9]$$

$$\eta_{turbin} = \frac{BHP}{WHP} \dots [10]$$

Dimana:

- Q = Debit air (m^3/s)
- g = Gaya gravitasi (m/s^2)
- H = Head (m)
- P_g = Daya generator (watt)
- ρ = massa jenis air (m^3)
- η_G = Efisiensi generator (%)
- η_{turbin} = Efisiensi turbin (%)
- WHP = Daya air (watt)
- BHP = Daya turbin (watt)

3. METODOLOGI PENELITIAN

Metode pengumpulan data

Data yang dipergunakan dalam pengujian ini meliputi :

- Data primer, merupakan data yang diperoleh dari pengujian di PLTA Siguragura Unit 3 PT. Inalum (Persero)
- Data sekunder, merupakan data yang bersumber dari pustaka-pustaka yang mendukung penelitian.

Metode Pengolahan Data

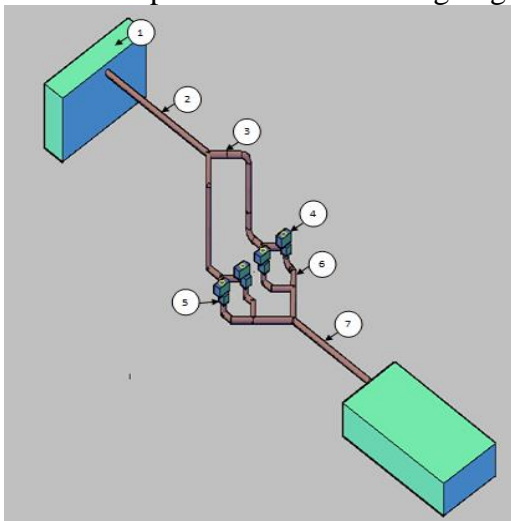
Metode yang digunakan dalam penelitian yaitu metode eksperimental dan analisis. Data diolah menggunakan rumus yang ada dan dihitung menggunakan Microsoft Excel dan program Pipe Flow Expert, kemudian hasil dari perhitungan disajikan dalam bentuk tabulasi dan grafik.

Alat Pembacaan Data

- Guide Vane Meter*
- Power Meter*
- Precise Mercury Termometer*
- Ultrasonic Flowmeter*
- Local Control Room (LCR)*

Instalasi Penelitian

Adapun instalasi PLTA Siguragura dapat dilihat di gambar 1 berikut ini:



Gambar 1. Instalasi PLTA Siguragura

Keterangan:

- Bendungan Siguragura
- Head Race Tunnel*
- Penstock*
- Generator
- Turbin Francis
- Draft Tube*
- Tailrace*

Prosedur Penelitian

Adapun Prosedur pada penelitian ini yaitu

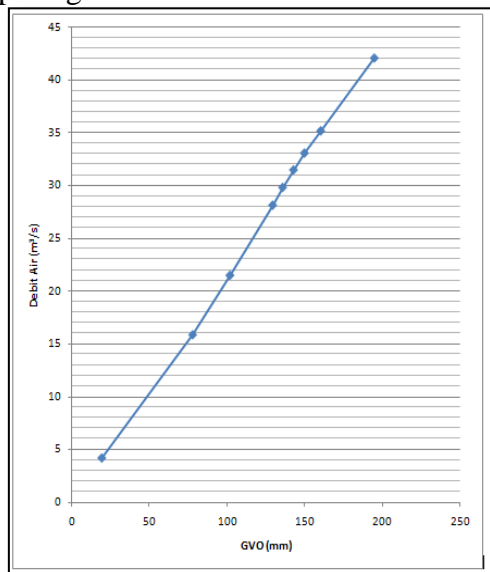
1. On The Job Training “*efficiency test*” unit 3 Siguragura”
2. Survey kembali Lapangan di PLTA siguragura unit 3
3. Pengambilan data
4. Dihitung kerugian head menggunakan rumus di Ms. Excel
5. Jaringan pipa disimulasikan menggunakan program Pipe Flow Expert v.12
6. Dianalisa data untuk memperoleh ralat kerugian head
7. Dihitung daya air (*WHP*) dan daya Turbin (*BHP*)
8. Dihitung efisiensi Turbin Francis Vertikal Unit 3 Siguragura.

4. ANALISA & PEMBAHASAN

Hubungan Antara Bukaannya Sudu Pengarah(*Guide Vane Opening/ GVO*) dengan Debit Air Masuk Turbin

Pada saat pengujian dilakukan pembukaan Sudu Pengarah sebesar 195 mm; 160,5 mm; 150 mm; 143 mm; 136 mm; 129,5 mm; 102 mm; 78 mm dan 19,5 mm. Bukaannya sudu pengarah dalam data akan disimbolkan dengan *GVO (Guide Vane Opening)*.

Adapun pengaruh bukannya sudu pengarah terhadap debit air masuk turbin dapat dilihat pada gambar 2.

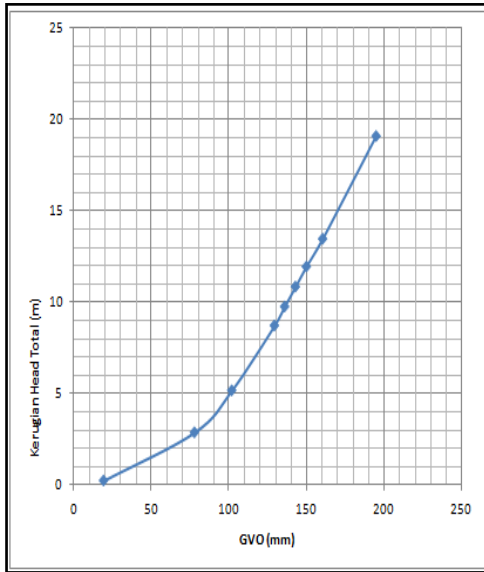


Gambar 2. Grafik Hubungan Bukaannya Sudu Pengarah terhadap Debit Air Masuk Turbin

Dari gambar 2 dapat dilihat bahwa semakin besar bukannya sudu pengarah maka debit air masuk turbin akan semakin besar pula hal ini dikarenakan katup bukannya air akan semakin besar untuk memasuki turbin. Pada bukannya terkecil yaitu 19,5 mm debit air masuk turbin yaitu 4,251 m³/s dan akan terus naik hingga bukannya 195 mm yaitu sebesar 42,14 m³/s.

Pengaruh Bukaannya Sudu Pengarah terhadap Kerugian Head dan Head Efektif

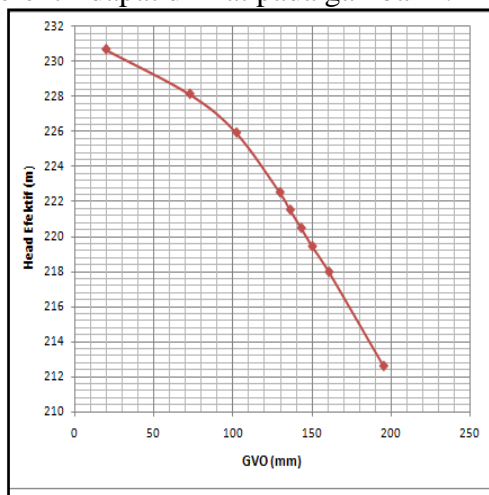
Semakin besarnya kerugian head yang terdapat pada turbin ini diakibatkan oleh semakin besarnya debit air yang masuk turbin dan semakin cepatnya aliran air di dalam turbin. Adapun pengaruh bukannya sudu pengarah terhadap kerugian head dapat dilihat pada gambar 3 berikut.



Gambar 3. Grafik hubungan Bukaannya Sudu Pengarah terhadap Kerugian Head Total

Dari gambar 3 dapat dilihat bahwa semakin besar bukaan sudu pengarah maka akan bertambah juga besarnya kerugian head. Pada bukaan 19,5 mm kerugian head sebesar 0,229 m dan terus naik seiring bukaan sudu pengarah hingga pada bukaan 195 mm kerugian head sangat besar yaitu mencapai 20,1375 m.

Semakin besar bukaan sudu pengarah maka head efektif yang bekerja pada Turbin Francis akan semakin kecil. Hal ini dikarenakan nilai kerugian head yang semakin besar perbukaan sudu pengarah. Hubungan bukaan sudu pengarah dengan head efektif dapat dilihat pada gambar 4.

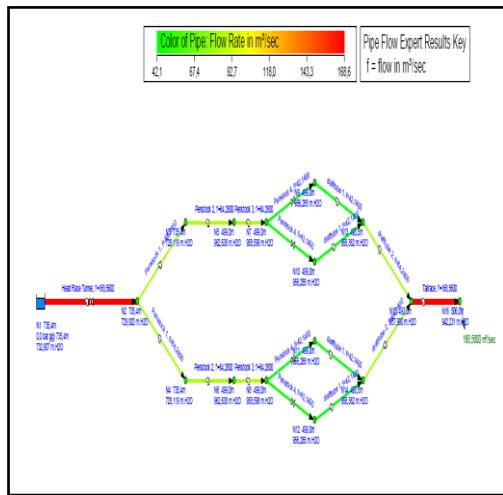


Gambar 4. Grafik hubungan Bukaannya Sudu Pengarah terhadap Head Efektif

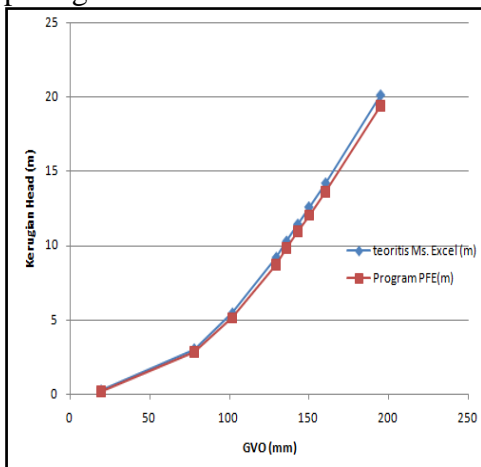
Dari gambar 4 di atas terlihat bahwa semakin besar bukaan sudu pengarah maka head efektif yang bekerja pada turbin akan semakin kecil. Head efektif terkecil yaitu pada bukaan 195 mm yaitu sebesar 210,76 m dan terbesar pada bukaan 19,5 mm yaitu sebesar 230,67 m. Hal ini terjadi karena besarnya kerugian head yang semakin meningkat perbukaan sudu pengarah seperti dijelaskan sebelumnya.

Analisa Kerugian Head Menggunakan Program Pipe Flow Expert v.12.1

Untuk mendapatkan persen ralat penghitungan kerugian head digunakan program Pipe Flow Expert v.12.1. Jaringan Pipa pada program Pipe Flow Expert dapat dilihat pada gambar 5.



Gambar 5. Jaringan Pipa pada Program Pipe Flow Expert
 Dengan menggunakan program Pipe Flow Expert dihitung besarnya kerugian head pada tiap-tiap bukaan sudu pengarah mulai dari bukaan 195 mm sampai 19,5 mm. Perbandingan hitungan rumus di Ms. Excel dan proran Pipe Flow Expert dapat dilihat pada gambar 6 berikut.

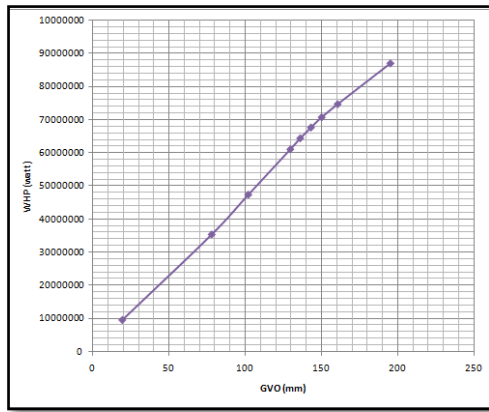


Gambar 6. Grafik hubungan Bukaan Sudu Pengarah terhadap kerugian Head Teoritis dan Program

Dari grafik diatas terlihat bahwa besarnya kerugian head total hasil simulasi software Pipe Flow Expert memiliki nilai yang sedikit lebih kecil daripada hasil perhitungan teoritis. Terdapat persen ralat yang paling kecil 3,84 % dan yang paling besar 7,60 %. Penyumbang persen ralat paling besar yaitu pada kerugian head mayor.

Daya Air (Water Horse Power)

Adapun pengaruh bukaan sudu pengarah terhadap daya air dapat dilihat pada gambar 7.

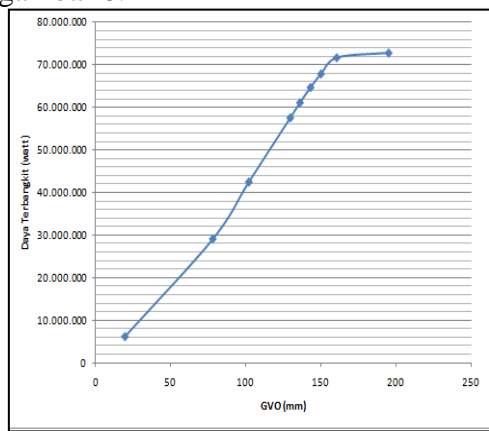


Gambar 7. Grafik Hubungan Bukaannya Sudu Pengarah(GVO) dan Daya Air (WHP)

Dari grafik diatas terlihat bahwa besarnya daya air akan semakin besar seiring dengan semakin besarnya bukaan sudu pengarah Pada bukaan 19,5 mm daya air sebesar 9,5 MW terus naik hingga bukaan 195 mm mencapai 86 MW . Hal ini dikarenakan untuk menghitung daya air merupakan hasil perkalian antara daya, percepatan gravitasi, rapat jenis air dan head efektif yang bekerja. Debit air yang semakin besar akan berbanding terbalik dengan head efektif yang semakin kecil. Debit air yang begitu besar mempengaruhi besarnya daya air. Data daya air kemudian akan digunakan untuk menghitung efisiensi turbin francis vertikal.

Daya Terbangkit

Adapun pengaruh bukaan sudu pengarah terhadap daya air dapat dilihat pada gambar 8.



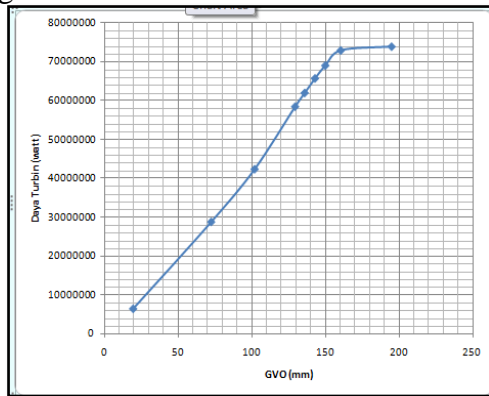
Gambar 8. Grafik Hubungan Bukaannya Sudu Pengarah(GVO) dengan Daya Terbangkit

Data daya terbangkit hasil pembacaan *Power Meter* akan digunakan untuk menghitung daya turbin. Hal ini dikarenakan alat pembaca daya keluaran turbin tidak tersedia pada PT. Inalum. Jadi untuk menghitung digunakan data daya terbangkit dan efisiensi generator. Semakin besar bukaan sudu pengarah turbin francis maka daya terbangkit akan semakin besar.

Dari grafik diatas terlihat bahwa daya yang dibangkitkan oleh sistem mengalami nilai yang signifikan naik hingga bukaan 160,5 mm dan pada bukaan 195 mm mengalami kenaikan tetapi tidak terlalu signifikan.

Daya Turbin (Brake Horse Power)

Adapun pengaruh bukaan sudu pengarah terhadap daya turbin dapat dilihat pada gambar9.



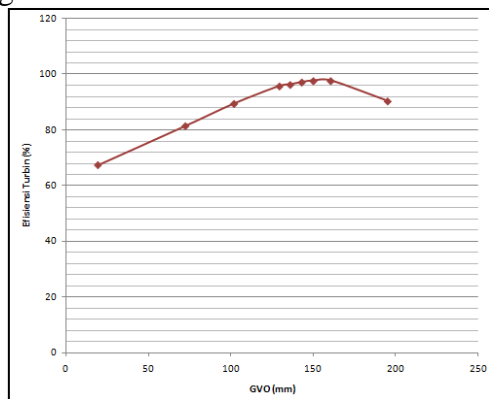
Gambar 9. Grafik Hubungan Bukaan Sudu Pengarah(GVO) dengan Daya Turbin

Dari grafik diatas terlihat bahwa Turbin menghasilkan daya paling kecil pada bukaan 19,5 mm yaitu sekitar 6,4 MW dan tertinggi pada bukaan 195 mm yaitu sekitar 78 MW. Daya yang dihasilkan oleh turbin mengalami kenaikan yang signifikan dari bukaan 19,5 mm hingga bukaan 160,5 mm dan pada bukaan 195 mm mengalami kenaikan tetapi tidak terlalu signifikan.

Efisiensi Turbin

Efisiensi akan terus naik seiring bukaan sudu pengarah akan tetapi pada bukaan 195 mm efisiensi turun pada titik 90,4 %. Sehingga didapat bahwa bukaan sudu pengarah yang menghasilkan efisiensi maksimum yaitu pada bukaan 160, 5 mm yaitu sebesar 98 %. Pada bukaan maksimum 195 mm turbin akan mengalami penurunan efisiensi, hal ini dikarenakan turbin berputar terlalu cepat dari kecepatan turbin maksimal.

Hasil akhir dari penelitian ini yaitu efisiensi turbin francis vertikal seperti pada gambar 10 berikut.



Gambar 10. Grafik Hubungan Bukaan Sudu Pengarah(GVO) dengan Efisiensi Turbin Francis Vertical

Besarnya efisiensi yang dihasilkan oleh turbin juga karena pengaruh kualitas dari komponen turbin tersebut. Besarnya nilai efisiensi turbin siguragura unit 3 salah satu faktor penyebabnya yaitu turbin pada Unit 3 PLTA Siguragura telah diganti baru (*renewable/improvement*) untuk meningkatkan efisiensi yaitu tepatnya pada tahun 2010.

5. KESIMPULAN

1. Pada Turbin Francis Vertikal semakin besar bukaan sudu pengarah maka akan berbanding lurus dengan besarnya kerugian head yang terjadi pada turbin tersebut. Pada bukaan terkecil yaitu 19,5 mm besarnya kerugian head yaitu 0,229 m kemudian akan terus naik hingga pada bukaan maksimum 195 mm besarnya kerugian head mencapai 20,1375 m. Semakin besarnya kerugian head yang terdapat pada turbin ini diakibatkan oleh semakin besarnya debit air yang masuk turbin, juga karena semakin besarnya kecepatan aliran air di dalam instalasi turbin.
2. Pada simulasi program Pipe Flow Expert didapat nilai kerugian head terkecil yaitu pada bukaan 19,5 mm yaitu sebesar 0,212 m dan kemudian akan naik hingga bukaan maksimum 195 mm didapat besarnya kerugian head sebesar 19,365 m. Perbandingan hasil perhitungan kerugian minor teoritis dan simulasi didapat persen ralat yang sangat kecil sedangkan pada kerugian head mayor terdapat persen ralat yang cukup besar.
3. Daya turbin minimum dihasilkan pada bukaan 19,5 mm yaitu sebesar 6,4 MW akan terus naik signifikan hingga bukaan 160,5 mm sebesar 73 MW akan tetapi pada bukaan 195 mm daya turbin tetap naik tetapi tidak signifikan yaitu hanya sebesar 78 MW. Hal ini disebabkan oleh semakin besarnya debit air masuk turbin juga oleh head efektif yang semakin kecil. Pada Turbin Francis Vertikal didapat efisiensi minimum terjadi pada bukaan 19,5 mm yaitu sebesar 67,4 %. Efisiensi akan terus naik seiring bukaan sudu pengarah akan tetapi pada bukaan 195 mm efisiensi turun pada titik 90,4 %. Sehingga didapat bahwa bukaan sudu pengarah yang menghasilkan efisiensi maksimum yaitu pada bukaan 160,5 mm yaitu sebesar 98 %.

DAFTAR PUSTAKA

- [1] Young, Hugh D. and friends. 2002. *Fisika Universitas*. Erlangga. Jakarta.
- [2] Khurmi, R.S. Gupta, J.K. 1987. *Mechanical Engineering (Conventional and Objective Type)*. S. Chand & Company Limited. New Delhi.
- [3] Shames, Irving H. 2005. *Mechanic of Fluids*. McGraw-Hill Companies. Singapore.
- [4] Munson. Bruce R. and friends. 2006. *Fundamentals Of Fluid Mechanics*. John Wiley & Sons (Asia) Pte Ltd. New Jersey.
- [5] American Water Works Association. 2004. *Steel Pipe- A Guide for Design and Instalation*. Denver USA.
- [6] Rajput, R.K. 2007. *Hydraulic Machines (Fluid Power Engineering)*. S. Chand & Company Ltd. New Delhi.
- [7] Marsudi, Djiteng. 2005. *Pembangkitan Energi Listrik*. Erlangga. Jakarta
- [8] Dietzel, Fritz. 1996. *Turbin, Pompa dan Kompresor*. Erlangga. Jakarta.
- [9] Dandekar, M.M. 1979. *Water Power Engineering*. Vikas Publishing. Mumbai
- [10] Agrawal, S.K. 1997. *Fluid Mechanics and Machinery*. Tata Mc. Graw Hill. New Delhi.