

**ANALISIS EFEKTIVITAS HIGH PRESSURE HEATER 3 SETELAH
PERBAIKAN KEBOCORAN PADA PLTU SUPERCRITICAL 1 X 315
MW UBP BANTEN 3 LONTAR**



MUHAMMAD FERDIAN NUR KHOLIQ
NIM : 41321120004
MERCU BUANA

PROGAM STUDI TEKNIK MESIN
FAKULTAS TEKNIK
UNIVERSITAS MERCU BUANA
JAKARTA 2025

LAPORAN TUGAS AKHIR

**ANALISIS EFEKTIVITAS HIGH PRESSURE HEATER 3 SETELAH
PERBAIKAN KEBOCORAN PADA PLTU SUPERCRITICAL 1 X 315
MW UBP BANTEN 3 LONTAR**



Disusun Oleh:

MERCU BUANA

Nama : Muhammad Ferdian Nur Kholiq
NIM : 41321120004
Program Studi : Teknik Mesin

**DIAJUKAN UNTUK MEMENUHI SYARAT KELULUSAN MATA KULIAH
TUGAS AKHIR PADA PROGRAM SARJANA STRATA SATU (S1)
(MARET) 2025**

HALAMAN PENGESAHAN

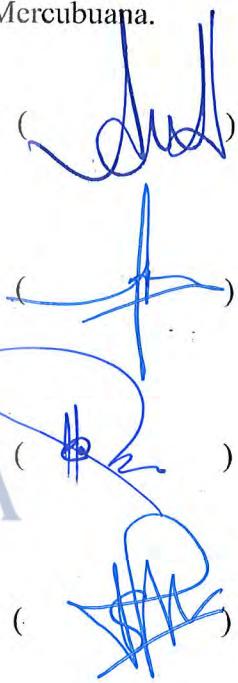
Laporan Skripsi ini diajukan oleh:

Nama : Muhammad Ferdian Nur Kholiq
NIM : 41321120004
Jurusan : Teknik Mesin
Fakultas : Fakultas Teknik
Judul Tugas Akhir : ANALISIS EFEKTIVITAS HIGH PRESSURE HEATER
3. SETELAH PERBAIKAN KEBOCORAN PADA PLTU SUPERCRITICAL 1 X 315 MW UBP BANTEN 3 LONTAR

Telah berhasil dipertahankan pada sidang di hadapan Dewan Pengaji dan diterima sebagai bagian pernyataan yang diperlukan untuk memperoleh gelar Sarjana Strata 1 pada Program Studi Teknik Mesin, Fakultas Teknik, Universitas Mercubuana.

Disahkan oleh:

Pembimbing : Dafit Feriyanto, S.T., M.Eng., Ph.D
NIDN : 0310029004



Ketua Pengaji : Muhammad Fitri, S.T., M.Si., Ph.D
NIDN : 1013126901



Pengaji 1 : Henry Carles, S.T., M.T
NIDN : 0301087304



Pengaji 2 : Sagir Alva, S.Si., M.Sc., Ph.D
NIDN : 0313037707



Jakarta, 16 Agustus 2025

Mengetahui,

Dekan Fakultas Teknik



Dr. Zulfa Fitri Ikatrinasari, M.T
NIDN. 0307037202

Ketua Program Studi



Dr. Eng. Imam Hidayat, S.T., M.T.
NIDN. 0005087502

HALAMAN PERNYATAAN

Yang bertanda tangan di bawah ini,

Nama : Muhammad Ferdian Nur Kholiq
NIM : 41321120004
Jurusan : Teknik Mesin
Fakultas : Fakultas Teknik
Judul Tugas Akhir : ANALISIS EFEKTIVITAS HIGH PRESSURE HEATER
3 SETELAH PERBAIKAN KEBOCORAN PADA
PLTU SUPERCRITICAL 1 X 315 MW UBP BANTEN 3
LONTAR

Dengan ini menyatakan bahwa saya melakukan Tugas Akhir dengan sesungguhnya dan hasil penulisan Laporan Tugas Akhir yang telah saya buat ini merupakan hasil karya sendiri dan benar keasliannya. Apabila ternyata di kemudian hari penulisan Laporan Tugas Akhir ini merupakan hasil plagiat atau penjiplakan terhadap karya orang lain, maka saya bersedia mempertanggungjawabkan sekaligus besedia menerima sanksi berdasarkan aturan di Universitas Mercu Buana.

UNIVERSITAS
MERCU BUANA

Demikian pernyataan ini saya buat dengan keadaan sadar dan tanpa paksaan.

Tangerang, 16 Agustus 2025



(Muhammad Ferdian Nur Kholiq)

PENGHARGAAN

Puji syukur selalu penulis panjatkan kepada kehadiran Allah SWT, karena atas nikmat, ridho, dan karunia-Nya, sehingga penulis dapat menyelesaikan Tugas Akhir dengan tepat waktu dan dapat menyusun Laporan Tugas Akhir. Penyusunan Laporan Tugas Akhir merupakan salah satu syarat untuk menyelesaikan seluruh rangkaian kegiatan pelaksanaan Tugas Akhir dan sebagai salah satu syarat untuk menempuh ujian jenjang Sarjana Strata Satu (S1) di Jurusan Teknik Mesin Fakultas Teknik Universitas Mercu Buana.

Dalam proses melaksanakan kegiatan dan peyusunan Laporan Tugas Akhir, penulis menyadari begitu banyak bantuan dan dukungan dari berbagai pihak baik secara moral maupun langsung. Oleh karena itu dalam kesempatan ini penulis ingin menyampaikan ucapan terima kasih sebesar -besarnya kepada :

1. Allah SWT, karena berkat izin dan kehendak-Nya penulis dapat menyelesaikan Tugas Akhir dan menyusun Laporan Tugas Akhir dengan baik.
2. Bapak Prof. Dr. Ir. Andi Adriansyah, M.Eng selaku Rektor Universitas Mercu Buana.
3. Ibu Dr. Zulfa Fitri Ikatrinasari, M.T selaku Dekan Fakultas Teknik Universitas Mercubuana.
4. Bapak Dr. Eng. Imam Hidayat, S.T., M.T. selaku Kepala Program Studi Teknik Mesin Fakultas Teknik Universitas Mercubuana.
5. Bapak Gilang Awan Yudhistira, ST., MT., selaku Wakil Kepala Program Studi Teknik Mesin Fakultas Teknik Universitas Mercubuana.
6. Bapak Dafit Feriyanto, S.T., M.Eng., Ph.D sebagai dosen pembimbing yang telah memberikan arahan dan nasehat selama jalannya proses tugas akhir ini.
7. Bapak/Ibu dosen pengajar Program Studi Teknik Mesin Fakultas Teknik Universitas Mercubuana yang telah memberikan ilmu kepada penulis selama proses perkuliahan.
8. Kedua orang tua, Ayahanda Sawijan dan Ibunda Kustini yang telah memberikan dukungan moral kepada penulis.

9. Teman-teman Teknik Mesin Fakultas Teknik Universitas Mercubuana tahun angkatan 2021 yang telah memberikan dukungan motivasi.
10. Rekan – rekan kerja di PLTU Banten 3 Lontar yang telah memberikan dukungan dan masukan.

Penulis sangat menyadari masih terdapat banyak kekurangan dalam laporan ini hal tersebut tidak lain karena keterbatasan pengetahuan yang dimiliki penulis. Oleh karena itu, penulis dengan sangat terbuka menerima segala kritik dan saran yang bersifat membangun. Akhir kata, penulis berharap agar laporan Tugas Akhir ini dapat bermanfaat bagi pembaca.

Tangerang, 23 Maret 2025



(Muhammad Ferdian Nur Kholiq)



ABSTRAK

PLTU *Supercritical* membutuhkan efisiensi termal tinggi, di mana *High Pressure Heater* (HPH) berperan penting dalam meningkatkan temperatur *feedwater* sebelum masuk ke *boiler*. Terjadinya kebocoran pada HPH dapat menurunkan efektivitas perpindahan panas sehingga dapat mengganggu kinerja sistem PLTU. Penelitian ini bertujuan untuk menganalisis efektivitas HPH 3 setelah perbaikan kebocoran pada PLTU Supercritical 1 x 315 MW UBP Banten 3 Lontar. Metode yang digunakan meliputi pengumpulan data operasional sesudah dilakukan perbaikan melalui *Central Control Room* (CCR) kemudian pengukuran menggunakan *thermocouple* dan *transmitter* serta analisis *numerik* dengan pendekatan *Log Mean Temperature Difference* (LMTD) dan *Number of Transfer Unit* (NTU) dimana perhitungan menggunakan *microsoft excel*. Parameter yang dihitung meliputi laju perpindahan panas (Q), koefisien perpindahan panas menyeluruh (U) dan efektivitas (ϵ) pada tiga zona yaitu *desuperheating*, *condensing* dan *subcooling*. Hasil menunjukkan performa *desuperheating* membaik dengan efektivitas 99,35 % , laju perpindahan panas 4.465 kW dan LMTD 44,5 °C. Pada sisi zona *condensing* efektifitas mencapai 90,3 % laju perpindahan panas 15.713 kW dan LMTD sebesar 6,43°C. Sementara itu pada zona *subcooling* terendah dengan efektifitas 72,6 % meski LMTD stabil di 10,16 °C. Rentang koefisien perpindahan panas (U) keseluruhan berada pada 5.813 – 6.362 W/m²·°C. Sehingga hal ini menunjukkan penanganan kebocoran berhasil memulihkan dan meningkatkan efisiensi termal HPH 3 terutama pada dua zona utama, tetapi *subcooling* memerlukan pemeliharaan lanjutan untuk mengoptimalkan distribusi aliran pada zona tersebut.

Kata kunci : *High Pressure Heater*, PLTU *Supercritical*, efektivitas, *Number of Transfer Unit* (NTU), *Log Mean Temperature Difference* (LMTD).

UNIVERSITAS
MERCU BUANA

**ANALYSIS OF THE EFFECTIVENESS OF HIGH PRESSURE HEATER
3 AFTER LEAK REPAIR AT THE SUPERCRITICAL PLTU 1 X 315 MW
UBP BANTEN 3 LONTAR**

ABSTRACT

Supercritical PLTU requires high thermal efficiency, where the High-Pressure Heater (HPH) plays an important role in increasing the temperature of the feedwater before entering the boiler. The occurrence of leaks in the HPH can reduce the effectiveness of heat transfer so that it can disrupt the performance of the PLTU system. This study aims to analyze the effectiveness of HPH 3 after repairing leaks in the Supercritical PLTU 1 x 315 MW UBP Banten 3 Lontar. The method used includes collecting operational data after repairs through the Central Control Room (CCR) then measurements using thermocouples and transmitters and numerical analysis with the Log Mean Temperature Difference (LMTD) and Number of Transfer Unit (NTU) approaches where calculations use Microsoft Excel. The parameters calculated include the heat transfer rate (Q), the overall heat transfer coefficient (U) and effectiveness (ϵ) in three zones, namely desuperheating, condensing and subcooling. The results show that desuperheating performance has improved with an effectiveness of 99.35%, a heat transfer rate of 4,465 kW and an LMTD of 44.5 °C. On the condensing zone side, the effectiveness reached 90.3% with a heat transfer rate of 15,713 kW and an LMTD of 6.43°C. Meanwhile, in the lowest subcooling zone with an effectiveness of 72.6% even though the LMTD was stable at 10.16°C. The overall heat transfer coefficient (U) range is at 5,813 – 6,362 W/m².°C. So, this shows that leak handling has succeeded in restoring and increasing the thermal efficiency of HPH 3, especially in the two main zones, but subcooling requires further maintenance to optimize flow distribution in the zone.

Keywords : High Pressure Heater, Power Plant Supercritical, Effectiveness, Number of Transfer Unit (NTU), Log Mean Temperature Difference (LMTD).

DAFTAR ISI

HALAMAN PENGESAHAN	i
HALAMAN PERNYATAAN	ii
PENGHARGAAN	iii
DAFTAR ISI	vii
DAFTAR GAMBAR	x
DAFTAR TABEL	xii
DAFTAR SIMBOL	xiii
DAFTAR SINGKATAN	xiv
BAB I PENDAHULUAN	
1.1. LATAR BELAKANG	1
1.2. RUMUSAN MASALAH	3
1.3. TUJUAN MASALAH	4
1.4. MANFAAT	4
1.5. RUANG LINGKUP DAN BATASAN MASALAH	5
1.6. SISTEMATIKA PENULISAN	5
BAB II TINJAUAN PUSTAKA	
2.1. PENELITIAN TERDAHULU	7
2.2. PEMBANGKIT LISTRIK TENAGA UAP (PLTU)	10
2.2.1 Siklus PLTU Dengan Tipe <i>Boiler Supercritical</i>	11
2.2.2 Bagian – Bagian Utama PLTU	15
2.2.3 Komponen <i>Auxiliary</i> Pada <i>Boiler</i>	19
2.3. DASAR TEORI <i>HIGH PRESSURE HEATER</i>	20
2.4. HEAT TRANSFER/PERPINDAHAN PANAS	23
2.5. PROSES TERMODINAMIKA	24

2.6.	METODE NTU DAN LMTD	25
2.7.	PEMELIHARAAN PEMBANGKIT	26
2.8.	EFEKTIVITAS <i>HIGH PRESSURE HEATER</i>	26

BAB III METODOLOGI PENELITIAN

3.1.	<i>FLOWCHART</i> PENELITIAN	32
3.2.	ALAT DAN BAHAN	34
3.3.	SPESIFIKASI <i>HIGH PRESSURE HEATER</i>	36
3.4.	METODE ANALISIS DATA	38
3.5.	GAMBAR SKEMATIK <i>HEATER</i>	39
3.6.	TAHAPAN PERBAIKAN KEBOCORAN	42
3.6.1	Temuan Titik Kebocoran	42
3.6.2	Pembuatan Work Order	43
3.6.3	Proses Pekerjaan Pengelasan	44
3.7.	PENGUJIAN HASIL PENGELASAN	47
3.8.	PROSES PENGAMBILAN DATA	49

BAB IV HASIL DAN PEMBAHASAN

4.1.	HASIL PENGECEKAN PENGELASAN	52
4.2.	ANALISIS DATA PENGOPERASIAN <i>HIGH PRESSURE HEATER 3</i>	55
4.2.1	Analisis <i>Enthalpy</i> Spesifik pada sisi <i>Feedwater</i>	56
4.2.2	Analisis <i>Enthalpy</i> Spesifik pada sisi <i>Steam & Drain</i>	57
4.2.3	Analisis Temperatur Pada Titik Saturasi (Titik Perubahan Fasa Uap Menjadi Air Jenuh dan Sebaliknya)	59
4.2.4	Analisis Laju Aliran <i>Steam</i>	60
4.3.	HASIL PERHITUNGAN	61
4.3.1	Perbandingan Data Pengoperasian <i>High Pressure Heater 3</i> dengan Data sebelum perbaikan pada beban 315 MW	61
4.3.2	Hasil Perhitungan Laju Perpindahan Panas (Q)	62

4.3.3 Hasil Perhitungan Efektivitas	65
4.3.4 Hasil Perhitungan LMTD	66
4.3.5 Perhitungan Koefisien Perpindahan Panas (U)	68
4.3.6 Hasil Perhitungan Nilai NTU	70
4.3.7 Analisis Perbandingan Nilai NTU terhadap LMTD	72
BAB V PENUTUP	
5.1. KESIMPULAN	76
5.2. SARAN	77
DAFTAR PUSTAKA	79
LAMPIRAN A. TABEL A-2 THERMODYNAMIKA	81
LAMPIRAN B. TABEL A-3 THERMODYNAMIKA	83
LAMPIRAN C. TABEL A-4 THERMODYNAMIKA	85
LAMPIRAN D. LOGSHEET HARIAN	89
LAMPIRAN E. DOKUMENTASI	90
LAMPIRAN F. KARTU ASISTENSI	91
LAMPIRAN G. HASIL SIMILARITY CHECK	93

U
N
I
V
E
R
S
I
T
A
S

M
E
R
C
U
B
A
N

DAFTAR GAMBAR

Gambar 2.1 Proses konversi energi pada PLTU	10
Gambar 2.2 Diagram T – s Siklus PLTU (Siklus <i>Rankine</i>).	11
Gambar 2.3 Diagram h-P <i>Supercritical Sliding Pressure</i>	12
Gambar 2.4 Gambar <i>Wet mode Circulation</i>	13
Gambar 2.5 Gambar <i>Dry Mode Circulation</i>	14
Gambar 2.6 Gambar <i>Boiler Supercritical</i>	15
Gambar 2.7 <i>Turbin</i>	16
Gambar 2.8 Kondensor	16
Gambar 2.9 Generator	17
Gambar 2.10 <i>High Pressure Heater</i>	21
Gambar 3.1 Diagram alir	33
Gambar 3.2. <i>Thermocouple</i>	34
Gambar 3.3 Penempatan <i>Thermocouple</i>	34
Gambar 3.4 <i>Transmitter</i>	35
Gambar 3.5 Penempatan <i>Transmitter</i>	35
Gambar 3.6 Mesin Las SMAW dan Argon	35
Gambar 3.7 <i>Elektroda</i>	36
Gambar 3.8 Analisis data	39
Gambar 3.9 Gambar skematik <i>heater</i>	40
Gambar 3.10 Diagram <i>Heat exchanger</i>	41
Gambar 3.11 Titik Kebocoran	42
Gambar 3.12 Pembuatan <i>Work Order</i>	43
Gambar 3.13 Proses Penggambaran Untuk Titik Kebocoran	44
Gambar 3.14 Proses Pemotongan	44
Gambar 3.15 Proses <i>beveling part</i>	45
Gambar 3.16 Proses <i>Preheat</i>	45
Gambar 3.17 Proses Pengelasan	46
Gambar 3.18 Proses Pengujian <i>Ultrasonic Test</i>	46
Gambar 3.19 Area Pengujian	47
Gambar 3.20 Spesifikasi Peralatan UT	47
Gambar 3.21 Penempatan sensor UT	48

Gambar 3.22 Tampilan pengoperasian <i>feedwater system</i>	49
Gambar 3.23 Tampilan pengoperasian <i>ekstraksi system</i>	50
Gambar 3.24 Tampilan pengoperasian <i>drain system</i>	50
Gambar 4.1 Hasil Pengujian ke 1	52
Gambar 4.2 Hasil Pengujian ke 2	53
Gambar 4.3 Hasil Pengujian ke 3	54
Gambar 4.4 Grafik laju perpindahan panas pada tiap zona sebelum perbaikan	63
Gambar 4.4 Grafik laju perpindahan panas pada tiap zona setelah perbaikan	63
Gambar 4.6 Grafik efektivitas <i>heater</i> tiap zona sebelum perbaikan	65
Gambar 4.5 Grafik efektivitas <i>heater</i> tiap zona setelah perbaikan	65
Gambar 4.8 Grafik LMTD tiap zona sebelum perbaikan	67
Gambar 4.6 Grafik LMTD tiap zona setelah perbaikan	67
Gambar 4.10 Grafik Nilai NTU sebelum perbaikan	71
Gambar 4.7 Grafik Nilai NTU sesudah perbaikan	71
Gambar 4.8 Grafik NTU terhadap LMTD pada <i>Desuperheating zone</i>	73
Gambar 4.9 Grafik NTU terhadap LMTD pada <i>Condensing zone</i>	74
Gambar 4.10 Grafik NTU terhadap LMTD pada <i>Subcooling zone</i>	75



DAFTAR TABEL

Tabel 2.1 Penelitian Terdahulu	7
Tabel 2.2 Koefisien perpindahan panas menyeluruh dalam alat penukar kalor	31
Tabel 3.1 Spesifikasi <i>High Pressure Heater</i> 3	36
Tabel 3.2 Pengoperasian Sisi <i>Feedwater</i> Sebelum Perbaikan	37
Tabel 3.3 Pengoperasian Pada Sisi <i>Steam</i> Sebelum Perbaikan	37
Tabel 3.4 Pengoperasian Pada Sisi <i>Drain Heater</i> Sebelum Perbaikan	37
Tabel 3.5 Pengoperasian Sisi <i>Feedwater</i> Setelah Perbaikan	49
Tabel 3.6 Pengoperasian Pada Sisi <i>Steam</i> Setelah Perbaikan	51
Tabel 3.7 Pengoperasian Pada Sisi <i>Drain Heater</i> Setelah Perbaikan	51
Tabel 4.1 Parameter Pengoperasian Sebelum Perbaikan	55
Tabel 4.2 Parameter Pengoperasian Setelah Perbaikan	55
Tabel 4.3 Data Ukuran Spesifikasi <i>High Pressure Heater</i>	56
Tabel 4.4 <i>Enthalpy</i> Spesifik <i>Feedwater</i> Sebelum Perbaikan	56
Tabel 4.5 <i>Enthalpy</i> Spesifik <i>Feedwater</i> Setelah Perbaikan	57
Tabel 4.6 <i>Enthalpy</i> Spesifik Sisi <i>Steam</i> Sebelum Perbaikan	57
Tabel 4.7 <i>Enthalpy</i> Spesifik Sisi <i>Steam</i> Setelah Perbaikan	58
Tabel 4.8 Hasil <i>Enthalpy Drain</i> Sebelum Perbaikan	58
Tabel 4.9 Hasil <i>Enthalpy Drain</i> Setelah Perbaikan	59
Tabel. 4.10 Temperatur & <i>Enthalpy</i> Pada Titik Saturasi Sebelum Perbaikan	59
Tabel. 4.11 Temperatur & <i>Enthalpy</i> Pada Titik Saturasi Setelah Perbaikan	60
Tabel. 4.12 Laju Aliran Uap Sebelum Perbaikan	60
Tabel 4.13 Laju Aliran Uap Setelah Perbaikan	60
Tabel 4.14 Data Perbandingan Untuk Spesifikasi dan Pengoperasian Pada Beban MW	315
Tabel 4.15 Koefisien Perpindahan Panas (U) Sebelum Perbaikan	61
Tabel 4.16 Koefisien Perpindahan Panas (U) setelah Perbaikan	69

DAFTAR SIMBOL

Simbol	Keterangan	Satuan
SC	<i>Spesific Fuel Consumption</i>	kg/kWh
T	<i>Suhu</i>	°C
P	<i>Tekanan</i>	Pa
\dot{m}	Laju aliran massa	kg/s
h	<i>Enthalpy</i>	kJ/kg
Q	Laju perpindahan panas	kJ/s
Δh	Selisih <i>enthalpy</i> masuk dan keluar	kJ/kg
\dot{m}_c	Laju aliran air umpan	kg/s
\dot{m}_h	Laju aliran uap ekstraksi	kg/s
C_c	kapasitas kalor pada sisi air umpan	kW/°C
C_h	kapasitas kalor pada sisi ekstraksi	kW/°C
C_{min}	kapasitas kalor minimal	kW/°C
C_{max}	kapasitas kalor maximal	kW/°C
ΔT	Perubahan Suhu	°C
C_r	Rasio kapasitas panas	-
U	Koefisien perpindahan panas	W/m ² . °C
A	Luas Area perpindahan kalor	m ²
F	Faktor	-
ϵ	Efektivitas	%

DAFTAR SINGKATAN

Singkatan	Keterangan
PLTU	Pembangkit Listrik Tenaga Uap
MW	<i>Mega Watt</i>
BMCR	<i>Boiler Maximum Continous Rating</i>
PC	<i>Pulverized Coal</i>
HPH	<i>High Pressure Heater</i>
LMTD	<i>Log Mean Temperature Difference</i>
CCR	<i>Central Control Room</i>
NTU	<i>Number Of Transfer Unit</i>

