

STUDI PERENCANAAN HIDRAULIK PEREDAM ENERGI TIPE MDO DENGAN MODEL FISIK DUA DIMENSI

Rokki M N Hutagalung

NRP : 0421016

Pembimbing : ENDANG ARIANI., Ir., Dipl. HE

**JURUSAN TEKNIK SIPIL FAKULTAS TEKNIK
UNIVERSITAS KRISTEN MARANATHA BANDUNG**

ABSTRAK

Dalam perencanaan bangunan air, umumnya hanya ditinjau dari keamanan terhadap faktor alam yang terjadi di sekitarnya. Perencana tidak memperhatikan keamanan akibat pengaruh bangunan terhadap perubahan morfologi sungai jauh di daerah udik dan di hilir bangunan, serta pengaruh perubahan lingkungan yang terjadi. Salah satu dari bangunan air tersebut adalah bendung dengan kelengkapannya yang dibangun melintang sungai atau sudutan yang sengaja dibuat untuk meninggikan taraf muka air sehingga air dapat mengalir ke saluran atau jaringan berikutnya.

Model untuk penelitian dilakukan di Laboratorium Hidraulika dan Mekanika Fluida Jurusan Teknik Sipil Universitas Kristen Maranatha. Faktor utama terjadinya penggerusan yang dalam di hilir bendung adalah peredam energi yang belum berfungsi secara optimal. Maka untuk mengatasi penggerusan yang terjadi di hilir bendung, dilakukan modifikasi terhadap model fisik peredam energi dan juga penambahan terhadap kelengkapan dari peredam energi itu sendiri yaitu penambahan pengaman gerusan berupa rip-rap batu, merubah lantai kolam olak menjadi lebih panjang dari pada desain awal dan merubah ukuran ambang hilir.

Hasil percobaan pada peredam energi dengan kondisi model awal dengan debit mendekati 100% ($Q = 0,036075 \text{ m}^3/\text{detik}$) penggerusan yang terjadi adalah sedalam -4 cm. Maka dilakukan pemodifikasi yang pertama yaitu pemasangan rip-rap batu diameter 3 cm dengan panjang 20 cm serta kedalaman 5 cm dengan debit mendekati 100% ($Q = 0,035842 \text{ m}^3/\text{detik}$), penggerusan yang terjadi adalah sedalam -2 cm. Pemodifikasi ini pun tidak membuat hasil yang baik, maka dilakukanlah pemodifikasi yang ke-dua yaitu dengan memperpanjang lantai kolam olak serta memperlebar ambang hilir dengan debit mendekati 100% ($Q = 0,036308 \text{ m}^3/\text{detik}$), penggerusan yang terjadi adalah sedalam -5 cm. Setelah pemodifikasi yang ke-dua, penggerusan yang terjadi justru semakin besar, maka pemodifikasi yang ke-tiga dilakukan, yaitu memasang rip-rap batu diameter 3 cm dengan panjang 20 cm serta kedalaman 5 cm dengan debit mendekati 100% ($Q = 0,036308 \text{ m}^3/\text{detik}$), penggerusan yang terjadi adalah sedalam -3 cm. Pemodifikasi ini pun masih dapat membahayakan konstruksi bendung, maka dilakukan pemodifikasi yang ke-empat yaitu memperbanyak pemasangan rip-rap batu diameter 3 cm panjang 30 cm dan kedalaman 5 cm dengan debit mendekati 100% ($Q = 0,036308 \text{ m}^3/\text{detik}$), penggerusan yang terjadi adalah sedalam -1 cm. Pemodifikasi yang ke-empat sudah cukup baik, tapi untuk efisiensi dilakukan pemodifikasi yang ke-lima dengan pemasangan rip-rap batu diameter 2 cm dengan debit mendekati 100% ($Q = 0,036308 \text{ m}^3/\text{detik}$) penggerusan yang terjadi adalah sedalam -1 cm. Sementara untuk pasir yang dipakai diklasifikasikan dengan menggunakan metoda USCS (*unified soil classification system*) dengan cara melihat *soil classification chart*, maka contoh tanah ini termasuk pasir dengan gradasi yang buruk yang bersimbol grup - SP dengan nilai Gs sebesar 2,66.

DAFTAR ISI

	Halaman
SURAT KETERANGAN TUGAS AKHIR	i
SURAT KETERANGAN SELESAI TUGAS AKHIR	ii
LEMBAR PENGESAHAN	iii
PERNYATAAN ORISINALITAS LAPORAN PENELITIAN.....	iv
PERNYATAAN PUBLIKASI LAPORAN PENELITIAN.....	v
ABSTRAK	vi
KATA PENGANTAR.....	vii
DAFTAR ISI.....	ix
DAFTAR GAMBAR.....	xi
DAFTAR NOTASI DAN SINGKATAN.....	xiii
DAFTAR TABEL	xv
DAFTAR LAMPIRAN.....	xvi
 BAB I PENDAHULUAN.....	1
1.1 Latar Belakang	1
1.2 Maksud dan Tujuan Penelitian.....	1
1.3 Ruang Lingkup Pembahasan.....	2
1.4 Sistematika Pembahasan.....	2
 BAB II TINJAUAN PUSTAKA	3
2.1 Pengertian Bendung	3
2.1.1 Klasifikasi Bendung.....	3
2.1.2 Komponen Utama Bendung.....	4
2.2 Peredam Energi	6
2.2.1 Macam – Macam Peredam Energi	6
2.2.2 Perinsip Pemecahan Energi.....	11
2.3 Alat Ukur Thomson	11
2.4.....	Bera t Jenis Butir Pasir
2.4.1 Tujuan Percobaan.....	12
2.4.2 Alat – Alat yang Digunakan	12
2.4.3 Prosedur Percobaan Kalibrasi <i>Erlenmeyer</i>	12
2.5 Ukuran Butir Pasir.....	13
2.5.1 Tujuan Percobaan.....	13
2.5.2 Alat-alat yang Digunakan	14
2.5.3 Prosedur Percobaan.....	14
 BAB III PENYAJIAN DATA KASUS	15
3.1 Deskripsi Model Peredam Energi Tipe <i>MDO</i>	15
3.2 Data Desain Model Peredam Energi Tipe <i>MDO</i>	17
3.3 Prosedur Kerja.....	19
 BAB IV ANALISIS DATA.....	22
4.1 Analisis Percobaan Lengkung Debit.....	22

4.2 Analisis Penggerusan di Hilir Bendung	23
4.2.1 Penggerusan pada Model Desain Awal	23
4.2.2 Penggerusan pada Model Perubahan Ke-1	31
4.2.3 Penggerusan pada Model Perubahan Ke-2	38
4.2.4 Penggerusan pada Model Perubahan Ke-3	45
4.2.5 Penggerusan pada Model perubahan Ke-4.....	52
4.2.6 Penggerusan pada Model Perubahan Ke-5	59
4.3 Analisis Karakteristik Pasir.....	67
4.3.1 Penentuan Berat Jenis Butir Pasir (<i>Specific Gravity-Gs</i>).....	67
4.3.2 Analisis Ukuran Butir pasir	69
BAB V KESIMPULAN DAN SARAN	73
5.1 Kesimpulan	73
5.2 Saran	73
DAFTAR PUSTAKA	74
LAMPIRAN.....	75

DAFTAR GAMBAR

	Halaman
Gambar 2.1 Komponen utama bendung	5
Gambar 2.2 Peredam energi tipe <i>Vlugter</i>	6
Gambar 2.3 Peredam energi tipe cekung	7
Gambar 2.4 Peredam energi tipe <i>Schoklitsch</i>	7
Gambar 2.5 Peredam energi tipe <i>USBR</i>	8
Gambar 2.5 Peredam energi tipe <i>MDO</i>	8
Gambar 2.7 Grafik dimensi peredam energi tipe <i>MDO</i> (I).....	9
Gambar 2.8 Grafik dimensi peredam energi tipe <i>MDO</i> (II)	9
Gambar 2.9 Sketsa Alat Ukur Thomson	11
Gambar 3.1 Saluran terbuka.....	16
Gambar 3.2 Model peredam energi tipe <i>MDO</i>	17
Gambar 3.3 Desain peredam energi tipe <i>MDO</i>	19
Gambar 3.4 Bagan alir prosedur kerja.....	21
Gambar 4.1 Grafik hubungan Q_{Thomson} dan $\Delta h_{\text{Thomson}}$	23
Gambar 4.2 Kondisi model awal.....	24
Gambar 4.3 Profil aliran dan penggerusan dengan $Q_{\text{Thomson}} 25\%$	26
Gambar 4.4 Profil aliran dan penggerusan dengan $Q_{\text{Thomson}} 50\%$	28
Gambar 4.5 Profil aliran dan penggerusan dengan $Q_{\text{Thomson}} 100\%$	30
Gambar 4.6 Kondisi model setelah dilakukan perubahan ke-1.....	31
Gambar 4.7 Profil aliran dan penggerusan dengan $Q_{\text{Thomson}} 25\%$	33
Gambar 4.8 Profil aliran dan penggerusan dengan $Q_{\text{Thomson}} 50\%$	35
Gambar 4.9 Profil aliran dan penggerusan dengan $Q_{\text{Thomson}} 100\%$	37
Gambar 4.10 Kondisi model setelah dilakukan perubahan ke-2.....	38
Gambar 4.11 Profil aliran dan penggerusan dengan $Q_{\text{Thomson}} 25\%$	40
Gambar 4.12 Profil aliran dan penggerusan dengan $Q_{\text{Thomson}} 50\%$	42
Gambar 4.13 Profil aliran dan penggerusan dengan $Q_{\text{Thomson}} 100\%$	44
Gambar 4.14 Kondisi model setelah dilakukan perubahan ke-3.....	45
Gambar 4.15 Profil aliran dan penggerusan dengan $Q_{\text{Thomson}} 25\%$	47
Gambar 4.16 Profil aliran dan penggerusan dengan $Q_{\text{Thomson}} 50\%$	49

Gambar 4.17 Profil aliran dan penggerusan dengan Q_{Thomson} 100%.....	51
Gambar 4.18 Kondisi model setelah dilakukan perubahan ke-4.....	52
Gambar 4.19 Profil aliran dan penggerusan dengan Q_{Thomson} 25%.....	54
Gambar 4.20 Profil aliran dan penggerusan dengan Q_{Thomson} 50%.....	56
Gambar 4.21 Profil aliran dan penggerusan dengan Q_{Thomson} 100%.....	58
Gambar 4.22 Kondisi model setelah dilakukan perubahan ke-5.....	59
Gambar 4.23 Profil aliran dan penggerusan dengan Q_{Thomson} 25%.....	61
Gambar 4.24 Profil aliran dan penggerusan dengan Q_{Thomson} 50%.....	63
Gambar 4.25 Profil aliran dan penggerusan dengan Q_{Thomson} 100%.....	65
Gambar 4.26 Grafik Kalibrasi Erlenmeyer.....	67
Gambar 4.27 Grafik <i>percent finer</i>	70

DAFTAR NOTASI DAN SINGKATAN

B	= lebar saluran (m)
c	= koefisien debit sebesar 1,39
Cu	= koefisien keserbasamaan
Cc	= koefisien gradasi
D10	= diameter butiran tanah dimana 10% lolos ayakan
D30	= diameter butiran tanah dimana 30% lolos ayakan
D60	= diameter butiran tanah dimana 60% lolos ayakan
G	= percepatan gravitasi (m/detik ²)
Gs	= berat spesifik tanah
Gt	= berat spesifik air pada saat T
h	= tinggi mercu terhadap muka air udik (m)
Q	= debit aliran (m ³ /detik)
q	= debit per satuan lebar (m ² /detik)
Q _{Thomson}	= debit Thomson (m ³ /detik)
a	= tinggi ambang hilir / ensill (m)
2a	= lebar ambang hilir / ensill (m)
T	= temperatur (°C)
D2	= tinggi muka air hilir terhadap permukaan pasir (m)
Ds	= tinggi puncak mercu ke permukaan kolam olak (m)
W1	= berat botol <i>Erlenmeyer</i> + berat air + berat tanah (gr)
W2	= berat botol <i>Erlenmeyer</i> + berat air (gr)
Ws	= berat tanah kering (gr)
z	= elevasi m.a udik bendung – elevasi m.a hilir bendung (m)

- L = panjang kolam olak (m)
 Δh = bacaan awal dikurangi bacaan akhir (m)

DAFTAR TABEL

	Halaman
Tabel 3.1 Data bacaan <i>Thomson</i>	17
Tabel 4.1 Perhitungan $\Delta h_{\text{Thomson}}$ dan Q_{thomson}	22
Tabel 4.2 Perubahan Model.....	66
Tabel 4.3 Kalibrasi <i>Erlenmeyer</i>	67
Tabel 4.4 Berat Spesifik.....	68
Tabel 4.5 Analisa Tapis.....	70

DAFTAR LAMPIRAN

	Halaman
Lampiran L.1 Data <i>Specific Gravity of Water</i>	75
Lampiran L.2 Data <i>Specific Gravity</i> Beberapa Jenis Tanah	75
Lampiran L.3 <i>Soil Classification Chart</i>	76