

## **PERENCANAAN KOLAM PELABUHAN PONDOK DAYUNG FASARKAN TANJUNG PRIOK JAKARTA UTARA**

Agus Ristiyanto, Asif Murtadlo, Salamun<sup>\*)</sup>, Hari Budienny<sup>\*)</sup>

Jurusan Teknik Sipil, Fakultas Teknik, Universitas Diponegoro  
Jl. Prof Soedarto, Tembalang, Semarang. 50239, Telp.: (024)7474770, Fax.: (024)7460060

### **ABSTRAK**

*Pelabuhan Pondok Dayung merupakan salah satu pelabuhan khusus yang peruntukannya mengacu sebagai salah satu penunjang sarana dan prasarana fasilitas pertahanan NKRI, yakni sebagai privasi agar TNI Angkatan Laut memiliki sarana pelabuhan sendiri tidak tergantung pada instansi lain. Perencanaan Kolam Pelabuhan Pondok Dayung Fasarkan meliputi perencanaan desain pemecah gelombang, desain dermaga pelabuhan, desain alur pelayaran, serta desain kolam putar pelabuhan. Secara fungsional pelabuhan ini nantinya dipakai sebagai tempat merapat dan berlabuhnya kapal-kapal militer, serta tempat perbaikan kapal-kapal TNI AL khususnya untuk regional indonesia wilayah bagian barat dan sekitarnya. Pengolahan data selama perencanaan meliputi pengolahan data kecepatan angin yang dipakai untuk peramalan bangkitan gelombang pada daerah laut dalam, didapatkan nilai tinggi gelombang signifikan ( $H_o=1,53$  m) dan periode gelombang signifikan ( $T_o=9,585$  dtk) dengan memakai distribusi probabilitas gelombang menurut Gumbel (metode Fisher Tipe 1) kala ulang gelombang rencana selama 50 tahun. Pengolahan data pasang surut muka air laut serta data peta bathymetry dipakai sebagai acuan perencanaan tinggi elevasi bangunan breakwater dan dermaga, dari perhitungan pasang surut didapatkan nilai muka air laut rencana  $HHWL=+51,4$  cm,  $MSL=\pm 0,0$  cm, dan  $LLWL=-34,6$  cm. Data armada kapal dipakai sebagai acuan perhitungan perencanaan lebar alur pelayaran didapatkan lebar alur 216 m (dua jalur), dan kedalaman rencana draf kolam pelabuhan  $D=\pm 12,25$  m dari sea bet. Data geotek dipakai untuk mengetahui karakteristik tanah, sebagai acuan perencanaan tipe bangunan breakwater, dan perencanaan struktur pondasi dermaga. Hasil perencanaan bangunan pemecah gelombang dipakai tipe sisi miring (1:1,5) direncanakan panjang total  $L=1292$  m, jumlah lapis  $n=2$  layer Secondary layer tebal  $t=1$  m berat butir batu pecah  $W = 168-200$  kg untuk lapis dalam Core layer berat butir  $W=16-20$  kg, dan desain elevasi mercu  $\pm 3,79$  m dari MSL. Rencana dermaga panjang total 252 m dengan elevasi rencana  $+1,07$  m dari MSL, rencana struktur pelat lantai tebal 20 cm, struktur pondasi tiang pancang Spun Pile  $\varnothing 50$  cm dengan mutu beton K 500. Fasilitas dermaga yakni Fender tipe V (400H 1000L) dengan kapasitas energi benturan 160 kN, serta penambat tipe Bollard dengan kapasitas tarikan sebesar 35 ton. Selama perencanaan terdapat beberapa aspek yang disarankan untuk dikaji lebih detail khususnya mengenai permasalahan besar nilai transport sedimentasi serta besar pendangkalan, dengan demikian besar nilai transport*

<sup>\*)</sup> Penulis Penanggung Jawab

*sedimen dan pendangkalan yang terjadi didalam kolam pelabuhan dapat diperhitungkan dan diminimalisir secara optimal.*

**kata kunci :** *Kolam pelabuhan, bangunan pemecah gelombang, dermaga, pelabuhan*

### **ABSTRACT**

*Ports of Pondok Dayung is one of the special port designation refers to as one of the supporting facilities and infrastructure facilities NKRI defense, such as privatization TNI navy military has its have means to sea port don't depend on other agencies. Planning a pool port of Pondok Dayung Fasarkan design covering breakwaters, design port dock, grooves cruise design, as well as design lap pool port. Functionally, this port will be used as a berthing dock and military vessels, as well as a repair ships for the Navy in particular regional western Indonesia and the surrounding region. Data processing in the planning include wind speed data processing used for forecasting wave generation in the area of the deep, significant wave height values obtained ( $H_o = 1.53$  m) and significant wave period ( $T_o = 9.585$  sec) using wave probabilitas according Gumbel distribution (Fisher method type 1) when repeated waves during the 50-year plan. Data processing tidal water of the sea as well as the face of map data bathymetry high elevation used as reference breakwater planning and building a dock, from the calculation of the value obtained tidal water of sea level plan  $HHWL = + 51.4$  cm,  $MSL = \pm 0.0$  cm, and  $LLWL = -34.6$  cm. A fleet of data used as reference calculation wide planning a groove cruise obtained wide a groove 216 m (two paths) , and large the depth of the draft of the port plan the pool  $D = \pm 12.25$  m from the sea bet. Data geotek worn to find out the characteristics of the ground used as reference planning breakwater type of the building , and planning foundation structure a wharf. Planning breakwater building used type of sloping side (1: 1.5) planned a total length  $L = 1292$  m, the number of layers  $n = 2$  Secondary layers thick layer  $t = 1$  m heavy pieces of stone  $W = 168-200$  kg for layers in the core layer of heavy point  $W = 16-20$  kg, and the design elevation mercu of breakwater  $\pm 3.79$  m from  $MSL$ . Plan a wharf a total length of 252 m with elevation plan + 1,07 m of msl, plan a structure of plates thick the floor 20 cm, foundation structure piles spun pile  $\varnothing 50$  cm with concrete quality K 500. Dock facilities that Fender type V (400H 1000L) with a impact energy capacity of 160 kN, as well as the type fastening a Bollard with pull capacity of 35 tons. During the planning there are several aspects of which suggested to examined more detail particularly on the big problem the value of sedimentation tranport large and shallow , with such a large value of sediment transport and sedimentation occurred in the port basin can be calculated and minimized optimally.*

**keywords:** *Swimming harbor, Breakwater, Pier, Harbour*

### **PENDAHULUAN**

#### **Latar Belakang**

Perencanaan pelabuhan khusus TNI AL Pondok dayung adalah salah satu progam penunjang sarana dan prasarana, khususnya bidang pertahanan dan keamanan nasional, untuk itu perlu adanya pelabuhan militer bagi TNI Angkatan Laut di setiap wilayah di Indonesia. Pada dasarnya NKRI adalah negara maritim negara dengan banyak

kepulauan, oleh karena itu perlunya dibangunnya penunjang pelabuhan militer pada setiap wilayah perbatasan nasional khususnya.

Fungsi perencanaan pelabuhan militer pondok dayung ini salah satunya dimaksudkan sebagai sarana pendukung sekaligus penunjang kemajuan dibidang pertahanan dan keamanan wilayah NKRI pada bagian barat, serta daerah kota jakarta khususnya dan sekitarnya.

### **Maksud dan Tujuan**

Tugas akhir ini dilakukan untuk merencanakan kolam pelabuhan fasarkan pondok dayung agar memperoleh desain teknis perencanaan secara optimal. Batasan lingkup perencanaan bangunan fasilitas pantai kolam pelabuhan ini mulai dari perencanaan desain mulut pelabuhan, pemilihan tipe *breakwater*, dan desain dermaga.

Berdasarkan hal di atas, tujuan dari tugas akhir ini salah adalah:

- Merencanakan pembangunan pelabuhan yang dapat menampung kapasitas armada kapal-kapal TNI AL baik yang akan berlabuh untuk melakukan perbaikan atau melakukan bongkar muat di pelabuhan.
- Mengoptimalkan fungsi dari bangunan *breakwater* sebagai pengontrol besar transport sedimen, serta mengontrol besar gelombang atau ketenangan kolam perairan akibat gelombang laut yang merambat masuk kedalam kolam pelabuhan.
- Desain dermaga diharapkan dapat melayani kapal perang TNI AL yang akan berlabuh dalam Pelabuhan.

### **TINJAUAN PUSTAKA**

#### **Studi Literatur**

Berikut adalah studi literatur yang digunakan dalam perencanaan ini yaitu:

- *CERC Shore Protection Manual Volume 1 dan Volume 2 1984*. US Army Coastal Engineering Research Center, (SPM 1984).
- *Pelabuhan 2010*, Beta Offset dan *Teknik Pantai 1999*, Beta Offset menurut Bambang Triatmodjo.
- *Perencanaan Pelabuhan 2002*, Soedjono Kramadibrata.

#### **Gambaran Umum**

Perencanaan Kolam Pelabuhan TNI AL Pondok Dayung ini terdiri dari pemilihan desain *lay out* kolam pelabuhan, bangunan pemecah gelombang, serta bangunan dermaga. Secara umum ada beberapa segi aspek yang perlu dipertimbangkan dalam perencanaan kali ini berhubungan dengan kondisi lokasi dilapangan antara lain.

#### **Angin**

Data angin digunakan untuk menentukan peramalan arah dan tinggi gelombang secara empiris. Data yang diperlukan adalah data arah dan besar kecepatan angin di atas permukaan air laut pada lokasi bangkitan atau data di darat dekat lokasi peramalan dan kemudian di konversi dalam bentuk data angin di laut. Pencatatan data angin dinyatakan dalam satuan *knot* ( $1 \text{ knot} = 1,852 \text{ km/jam} = 0,5 \text{ m/dtk}$ ).

## Gelombang

### 1. Klasifikasi Gelombang

Beberapa teori yang menjelaskan secara umum mengenai penggambaran bentuk gelombang, salah satunya dijelaskan menurut teori gelombang *Airy* atau dikenal juga sebagai teori gelombang amplitudo kecil. Dalam teori *Airy* gelombang diklasifikasikan menjadi tiga zona berdasarkan kedalamannya yaitu:

- *Deep water* (Laut dalam) Syarat  $d/L \geq 1/2$  ;  $2\pi d/L \geq \pi$
- *Transitional water* (Laut transisi) Syarat  $1/25 \leq d/L \leq 1/2$  ;  $1/4 \leq 2\pi d/L \leq \pi$
- *Shallow water* (Laut dangkal) Syarat  $d/L \leq 1/25$  ;  $2\pi d/L \leq 1/4$

### 2. Peramalan Gelombang

Peramalan bangkitan gelombang, disesuaikan klasifikasi kedalaman bangkitan gelombang yang terjadi. Peramalan bangkitan gelombang di laut dengan mengacu pada teori SMB (peramalan *semi empiris*) peramalan gelombang yang disajikan menurut *US Army Coastal Engineering Research Center SPM 1984 volume 1*. Metode yang ditemukan oleh *Sverdrup & Munk* ini yang dikenal dengan *methode Semi Empiris*, dengan menggunakan gelombang *Signifikan* yang dikemudian disempurnakan oleh *Bretsneider* tahun 1958 sampai saat ini dan metode ini masih sangat layak digunakan.

Dalam peramalan dipakai adanya bangkitan gelombang (*fetch*) yakni panjang daerah angin berhembus dengan kecepatan serta arah konstan dalam membangkitkan gelombang laut. Lokasi pembangkitan gelombang, gelombang tidak hanya dibangkitkan dalam arah yang sama dengan arah angin, tetapi juga dalam berbagai sudut terhadap arah angin. Angin yang berhembus diatas muka air akan memindahkan energinya ke air dan menimbulkan gelombang. Daerah dimana gelombang dibentuk disebut daerah pembangkitan gelombang SEA, sedang gelombang yang berada diluar daerah pembangkitan disebut gelombang SWELL.

$$F_{eff} = \frac{\sum Xi \cos \alpha}{\sum \cos \alpha} \dots\dots\dots (1)$$

Keterangan :

$F_{eff}$  = *Fetch* rerata efektif

$Xi$  = Panjang segmen *fetch* yang diukur dari titik observasi gelombang ke ujung akhir *fetch* (km).

$\alpha$  = Deviasi pada kedua sisi dari arah angin, dengan menggunakan pertambahan 6° sampai sudut sebesar 42° pada kedua sisi dari arah angin.

### 3. Distribusi Periode Ulang Rencana

Distribusi periode ulang gelombang rencana yang tersaji pada *Teknik Pantai, 1999*, Bambang Triatmojo, distribusi ini dipakai untuk prediksi atau memperkirakan tinggi gelombang signifikan dengan berbagai periode ulang. Distribusi ini ditemukan oleh *Gumbel (1958)* dan *Goda (1988)*.

- Metode *Fisher-Tippet Type 1*  $P(H_s \leq H_{sm}) = 1 - \frac{m - 0,44}{N_T - 0,12} \dots\dots\dots (2)$

- Metode Distribusi Weibull 
$$P(H_s \leq H_{sm}) = 1 - \frac{m - 0,2 - \frac{0,27}{\sqrt{K}}}{N_T - 0,2 + \frac{0,23}{\sqrt{K}}} \dots\dots\dots (3)$$

Keterangan:

- P ( $H_s \leq H_{sm}$ ) = Probabilitas dari tinggi gelombang representatif ke  $m$  yang tidak dilampaui
- $H_{sm}$  = Tinggi gelombang urutan ke ( $m$ )
- $m$  = Urutan tinggi gelombang (ke 1,2,...n)
- $N_T$  = Jumlah kejadian gelombang selama pencatatan.

**Transformasi Gelombang**

Dalam perjalanan gelombang dari tengah laut sampai ke pantai gelombang mengalami proses perubahan yaitu perubahan kecepatan, tinggi dan mungkin arahnya. Parameter gelombang yang dianggap tidak mengalami perubahan sepanjang perambatannya adalah periode. perubahan karakteristik gelombang akibat variasi kedalaman perairan dangkal. Perubahan parameter itu karena adanya pendangkalan (*shoaling*), pembelokan (*refraksi*) dan pemecahan gelombang (*breaking*).

**Fluktuasi Muka Air Laut**

Elevasi muka air laut merupakan parameter sangat penting di dalam perencanaan pada tugas akhir ini. Beberapa proses alam yang terjadi dalam waktu yang bersamaan membentuk variasi muka air laut dengan periode yang panjang. Proses alam tersebut meliputi pasang surut yakni perubahan akibat adanya gaya tarik antara benda-benda di langit, utamanya matahari dan bulan terhadap massa air laut di bumi, (*wave set-up*) kenaikan muka air laut akibat gelombang, (*wind set-up*) kenaikan muka air laut akibat angin, dan kenaikan muka air karena perubahan suhu global.

$$DWL = HHWL + Wave Set-up + Wind Set-up + SLR \dots\dots\dots (4)$$

Keterangan:

- HHWL = Niali muka air pasang tertinggi
- Wave Set-up = Nilai muka air laut akibat gelombang
- Wind Set-up = Nilai muka air laut akibat angin
- SLR = Nilai muka air laut akibat perubahan suhu global

**METODOLOGI**

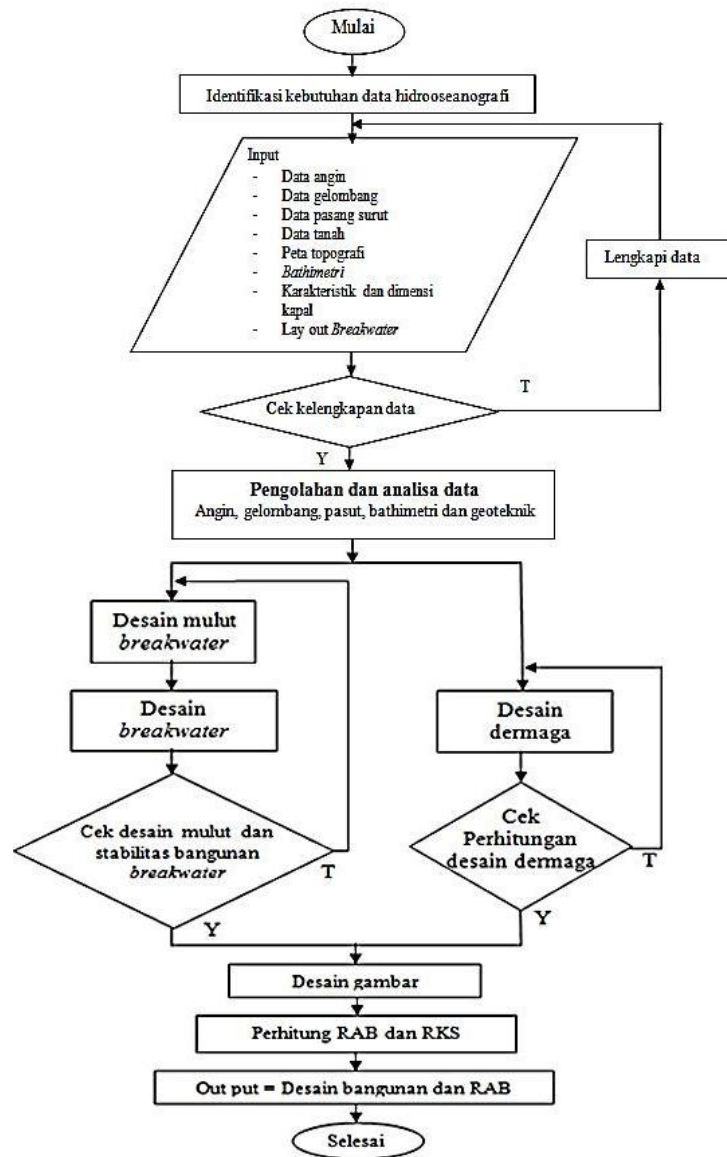
Flowchat Metodologi Pengerjaan Tugas Akhir dapat dilihat pada Gambar 1.

**ANALISA DATA DAN PERENCANAAN BANGUNAN PANTAI**

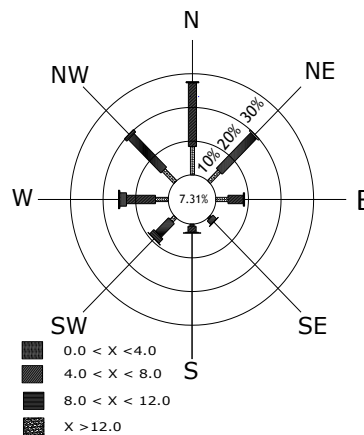
**Analisis Data Hidro-Oceanografi**

1. Data Angin

Data kecepatan dan arah angin terpakai adalah data dari bulan Januari 1998 – Desember 2007 badan Dishidros TNI AL, dan diprosentasekan dalam bentuk *wind rosse*. Berikut adalah prosentase data kecepatan angin dan arah angin dominan dalam bentuk *wind rosse*.



Gambar 1. Flowchat Metodologi Pengerjaan Tugas Akhir



Gambar 2. Wind Rosse Prosentase Data Kecepatan Angin Tahun 1998-2007

Prosentase arah angin dominan bangkitan angin arah Utara (N) sebesar 26,21%, kemudian disusul pada arah Barat Laut (NW) sebesar 15,53%, dengan rata-rata angin dominan pada kisaran interval 4 – 8 m/dtk.

2. Data Gelombang

Analisa tinggi gelombang (H) dan periode gelombang (T) berdasarkan data angin, hitung besar *Fetch efektif*, tegangan angin, lanjut dengan perhitungan peramalan pembangkitan gelombang, transformasi gelombang, dan fluktuasi muka air laut.

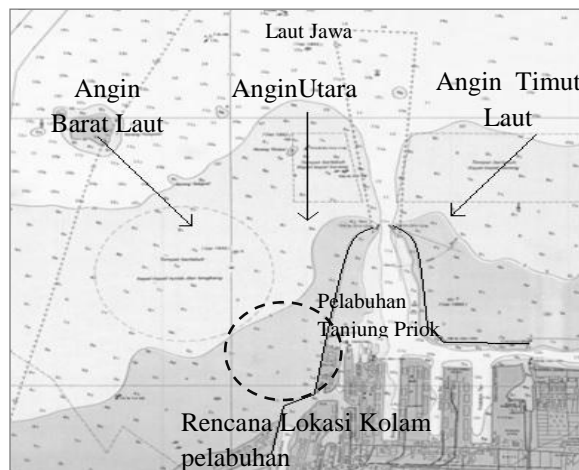
a. *Fetch*

Analisa arah bangkitan *Fetch* terpakai adalah arah Timur Laut (NE), Utara (N), dan Barat Laut (NW). Sedangkan untuk arah selain arah diatas gelombang tidak diperhitungkan karena gelombang yang dihasilkan oleh jarak titik tinjauan *fetch* kecil.

Tabel 1. Besar *Fetch Efektif*

Arah	Besar <i>Fetch Efektif</i>
Timur Laut (NE)	359,674 km
Utara (N)	297,539 km
Barat Laut (NW)	107,861 km

Perhitungan jarak *fetch* terbesar yakni bangkitan *fetch efektif* pada arah timur laut, tetapi dalam tinjauan lokasi dilapangan lokasi arah timur laut terhalang oleh bangunan *breakwater* milik pelabuhan tanjung Priok, arah timur laut tidak diperhitungkan kesimpulannya arah bangkitan *fetch efektif* terbesar/maksimum terpakai adalah arah utara (N) = 297,539 km.



Gambar 3. *Lay Out* Analisa Situasi Bangkitan Arah Angin di Pelabuhan Pondok Dayung

b. Faktor Tegangan Angin ( $U_A$ )

Pengolahan data kecepatan angin yang diambil dari darat ( $U_L$ ) di korelasikan terlebih dahulu terhadap kondisi kecepatan angin di atas laut ( $U_w$ ) sehingga di dapatkan nilai korelasinya sebesar ( $R_L$ ). Selanjutnya dari angka korelasi diubah dalam bentuk pendekatan nilai angin di atas permukaan air laut dengan formula sebaga berikut:

$$U_w = RL \times UL \dots\dots\dots (5)$$

$$\text{Nilai } U_w \text{ dikonversikan kembali terhadap faktor stress angin } U_A = 0,71 \times U_w^{1,23} \dots\dots (6)$$

c. Peramalan Gelombang

Pendekatan pertama peramalan gelombang diasumsikan pada (*deep water*) untuk mendapatkan nilai tinggi gelombang ( $H_s$ ) dan periode gelombang ( $T_s$ ), memakai peramalan gelombang menurut teori SMB dari *Shore Protection Manual Volume 1 dan Volume 2 1984*. US Army Coastal Engeering Research Center.

Didapatkan nilai  $H_s$  rata-rata = 1,929 m dan  $T_s$  rata-rata = 9,585 m/s dengan klasifikasi tipe gelombang pada Laut Transisi ( $1/25 < d/L < 1/2$ ) teori *Airy*.

d. Probabilitas Gelombang Dengan Analisa Frekuensi

Fungsi distribusi yang dipakai yakni dengan metode *Fisher-Tippet Type I* dan Metode *Weibull*. Fungsi dari kedua distribusi ini adalah mencari nilai probabilitas gelombang untuk kala ulang rencana selama 50 tahun, dengan memakai nilai *defiasi* standar tertentu. Dari kedua fungsi distribusi terpakai adalah distribusi menurut teori *Fisher Tippet Type I* dengan di dapat nilai  $H=3,09$  m.

Tabel 2. Tinggi Gelombang ( $H_s$ ) dengan Periode Ulang Menurut *Teori FT-1*

Periode ulang (tahun)	<i>Fisher Tippet-1</i>	
	yr	Hsr (m)
2	0,37	1,87
5	1,50	2,26
10	2,25	2,52
25	3,20	2,85
<u>50</u>	3,90	<u>3,09</u>
100	4,60	3,33

e. Transformasi Gelombang

Transformasi perjalanan gelombang dari tengah laut sampai ke pantai gelombang mengalami proses perubahan, pendangkalan (*shoaling*), pembelokan (*refraksi*), penjalarannya gelombang menemui suatu halangan struktur (*Difraksi*), dan gelombang pecah (*breaking wave*).

- Ho akibat *Refraksi* =  $K_s K_r H = 2,791$  m

Dengan nilai  $K_s = \sqrt{\frac{\cos \alpha_0}{\cos \alpha}}$  atau  $K_s = \sqrt{\frac{n_0 L_0}{n L}}$

- Ho Akibat *Difraksi* =  $K_d H = 1,76$  m  
nilai  $K_d$  didapat dengan tabel L-1, (Triatmodjo, B. 2010).

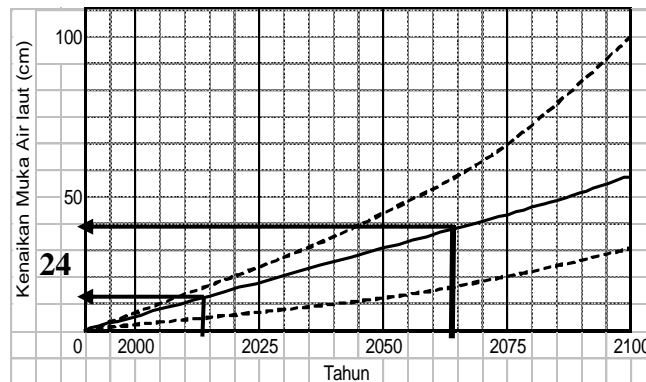
- Gelombang Pecah (*Breaking Wave*)  
batas kecuraman gelombang pecah pada daerah *Transition Water* menurut (*SPM volume 1, 1984*) dengan penjelasan sebagai berikut:

$$\frac{H}{L} = \frac{1}{7} \left( \frac{2\pi d}{L} \right) \rightarrow \frac{d}{H} = 1,28 \text{ atau } \frac{H}{d} = 0,9$$

Didapatkan kategori gelombang telah pecah yakni  $\frac{d}{H} = \frac{5,5}{3,09} = 1,77 > 1,28$



- Gelombang terpakai adalah H ekivalen. =  $K_r K_d H$  - - - -  $\rightarrow 1,532 \text{ m}$
- f. Fluktuasi Muka Air Laut
  - Pasang Surut data pada tahun 2007 bulan Januari, Februari, Maret, April, dan Mei. hasil dari perhitungan sebagai berikut:  
 HHWL : + 51,4 cm    MSL :  $\pm 0,0 \text{ cm}$     LLWL : - 34,6 cm
  - Wave set-up ( $S_w$ ) =  $0,19 (1 - 2,82 \sqrt{\frac{H_b}{g T^2}}) H_b = 0,48 \text{ m}$  dipakai  $\rightarrow 0,5 \text{ m}$
  - Wind set-up ( $\Delta h$ ) =  $\frac{F_c V^2}{2 g d} = 0,15 \text{ m}$  ----  $\rightarrow = 15 \text{ cm}$
  - Sea Level Rise



Gambar 4. Grafik Sea Level Rise (SLR)

- Design Water Level (DWL)  
 Disain acuan elevasi perencanaan bangunan *breakwater* dan bangunan dermaga.  
 $DWL = HWL + Wave \ set \ up + Sea \ Level \ Rise = 179,2 \text{ cm} \approx 1,79 \text{ m}$

### Perencanaan Bangunan Pantai dan Fasilitas Pelabuhan

#### 1. Desain Kolam Pelabuhan

Parameter yang terpakai diambil dari karakteristik jenis kapal yang terbesar:

- Berat (W) = 13.500 ton (*Kelas Nusanive*)
- Panjang (Loa) = 144 m (*Kelas Nusanive*)
- Lebar = 23,4 m (*Kelas Nusanive*)
- Draft (d) = 7,3 m (*Kelas Arun*)
- Mesin = 2x16 silinder Pielstick diesels, 15,300 shp
- Kecepatan = 17 knot

##### a. Lebar Alur Pelayaran

Perhitungan Lebar Alur Pelayaran menurut OCDI lebar terbesar

$$\text{Lebar Alur} = 1,5 \times \text{Loa} = 1,5 \times 144 = 216 \text{ m}$$

##### b. Desain Kedalaman Kolam Pelabuhan

Setelah didapat nilai kedalaman *draft* kapal terbesar terpakai selanjutnya dapat dihitung rencana kedalaman kolam (H) total, dengan ditambah nilai faktor keamanan:

$$H = d + G + R + P + S + K = -12,25 \text{ m (kedalaman dari LWL)}$$

c. Luas Kolam Pelabuhan

Luas kolam putar adalah luasan lingkaran dengan jari – jari 1,5 kali panjang total kapal (*Loa*) dari kapal terbesar.  $A = \frac{1}{4} \pi \times R^2$

$$R = 1,5 \text{ Loa} + 25\text{m} = 1,5 (144) + 25 = 241$$

Didapatkan diameter kolam putar ( $D = 482$  meter), total luasan kolam putar ( $A = 182.374,34 \text{ m}^2$ ), dan luas kolam rencana  $416.700 \text{ m}^2$ .

2. Bangunan *Breakwater*

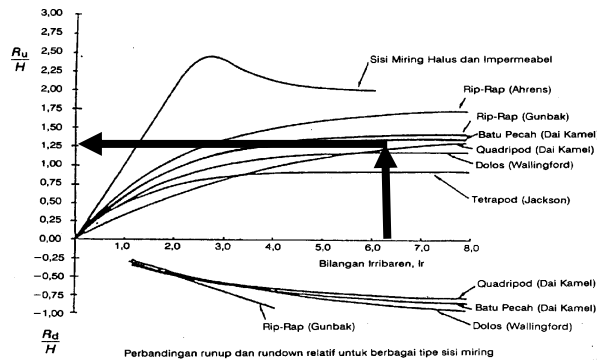
Parameter data yang terpakai untuk perencanaan *breakwater* sebagai berikut:

- Tinggi gelombang ( $H_r$ ) : 2,79 m (terjadi akibat refraksi)
- Tinggi gelombang ( $H_d$ ) : 1,76 m (terjadi akibat difraksi)
- Tinggi dalam ekivalen ( $H'_o$ ) : 1,53 m (akibat refraksi dan difraksi)
- Periode gelombang ( $T$ ) : 9,585 detik (periode  $T_s$  rata-rata)
- Kemiringan dasar laut : 0,002 (data *dishidros*)
- Kedalaman ( $ds$ ) : -5,0 m (data *bathri metri*)

a. Penentuan Dimensi Puncak Pemecah Gelombang Tipe *Rubbermore*

Tipe batu yang pakai adalah batu pecah (dai kamel)

$$\text{Run up gelombang} \rightarrow (I_r) = \frac{tg \theta}{\left(\frac{H}{Lo}\right)^{0,5}} = 6,45$$



Gambar 5. Grafik *Run-up*

Didapatkan nilai perbandingan nilai run-up dengan tinggi gelombang

$$\frac{Ru}{H} = 1,24 \text{ (Dengan H ekivalen)}$$

$$Ru = 1,24 \times 1,53 = 1,91 \text{ m}$$

Rencana tinggi rencana elevasi bangunan *breakwater*

$$\text{Elv.mercu} = \text{DWL} + \text{Run-Up} + F \text{ (jagaan)} = + 4,20 \text{ m (dari MSL)}$$

Tinggi puncak pemecah gelombang

$$Ds = d + \text{MSL} + \text{Elv. Mercu} = +9,758 \text{ m} \rightarrow \text{(dari kontur/seabet)}$$

b. Perhitungan Struktural

$$n = 2 \text{ (Rencana jumlah lapis batu pelindung)}$$

$$K_D = 6,4 \text{ (koef. tumbukan)}$$

$$\text{Kemiringan } breakwater = 1 : 1,5 \text{ (tipe breakwater sisi miring)}$$

$$K_{\Delta} = 1,15 \text{ (koef. lapis batu alam kasar)}$$

$\gamma_a = 1,025 \sim 1,03 \text{ t/m}^3$  (BJ air laut)

$\gamma_r = 2,74 \text{ t/m}^3$  (BJ batu alam kasar)

– Berat butir batu lapis (W1) =  $\frac{\gamma_r H^3}{K_D \left[ \frac{\gamma_r}{\gamma_a} - 1 \right]^3 \cot \theta} = 168 \text{ kg}$  (lapis secondary layer)

(W2) = 16,8 kg (lapis core layer)

– Rencana ketebalan lapis pelindung luar  $t = nK_\Delta \{W/(\gamma r)\}^{1/3} = 1 \text{ meter}$

– Lebar puncak pemecah gelombang (B) =  $nK_\Delta \{W/(\gamma r)\}^{1/3} = 2 \text{ meter}$

### 3. Bangunan Dermaga

#### a. Beban Vertikal

Beban mati (*dead load*), Beban hidup (*live load*), Beban kejut dihitung ( $K=1+20/(50+L)$ ), Beban air hujan (R)

#### b. Beban Lateral

– Gaya benturan kapal (*vesse / berthing*)

$$E = \frac{W \cdot V^2}{2 \cdot g} C_m \cdot C_e \cdot C_s \cdot C_c = 12,958 \text{ ton meter}$$

– Gaya tarikan kapal (Rw)

$$R_w = 1,1 \times Q_a \times A_w = 204145,98 \text{ kg} \approx 20,42 \text{ ton /panjang Loa} = 144 \text{ m}$$

– Gaya tarikan akibat arus (Rf)

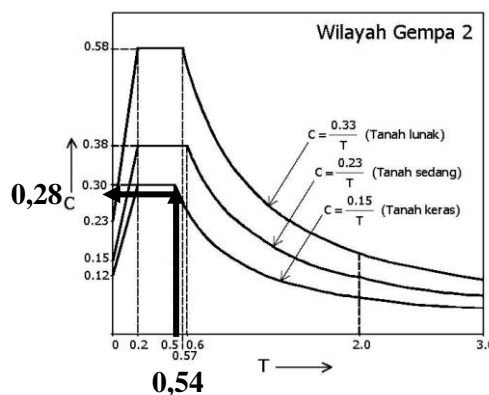
$$R_f = \frac{1}{2} \times \rho \times C \times V \times B' = 8627,50 \text{ kg} = 8,6275 \text{ ton}$$

Ketentuan gaya yang diterima oleh *bollard* atau penambat sebesar  $1/8 \times R$  (yang disyaratkan untuk di terima oleh tali kapal)

#### c. Gaya Akibat Gempa

Gaya gempa pada struktur diperhitungkan berdasar pada prosedur analisis stuktur beton akibat gempa menurut RSNI 03-1726-2010, perhitungan gaya gempa diperhitungkan secara *auto load* dengan bantuan program SAP 2000 V.14.

Wilayah 2 dengan Tinggi struktur (H= 9 meter), Waktu getar bangunan ( $T= 0,06 \times 9 = 0,54$  detik) dan besar koefisien spektrum gaya C didapat dari:



Gambar 6. Grafik Koefisien Gempa untuk Wilayah 2

d. Perencanaan Struktur Atas Dermaga

- Perencanaan Pelat Lantai  
perhitungan gaya dalam plat diperhitungkan menggunakan program SAP2000.V14 mengacu pembebanan *Pedoman Perencanaan Pembebanan Jembatan Jalan Raya*, Departemen Pekerjaan Umum. 1987
- Penulangan plat jarak antar tulangan baik arah X maupun arah Y menggunakan tulangan D 13 – 150 dengan mengacu pada pembebanan – pembebanan yang ada.

e. Perencanaan Struktur Bawah Dermaga

- Struktur Balok  
h1 tinggi = ~ ~ → dipakai = 650 mm  
b1 lebar = ~ ~ → dipakai = 450 mm  
Mutu beton ( $f'c$ ) = K-350 (35 MPa = 350 kg/cm<sup>2</sup>) 30x10<sup>3</sup> kN/m<sup>2</sup>  
Mutu baja ( $f_y$ ) = U-40 (400 MPa = 4000 kg/cm<sup>2</sup>) tulangan ulir 400x10<sup>3</sup> kN/m<sup>2</sup>
- Struktur Tiang Kolom  
diperhitungkan dibantu menggunakan program SAP2000.V14. dengan karakteristik struktur, didapatkan tipe tiang kolom sebagai berikut:  
Spun Pile Ø 500 mm dengan mutu beton : K-600 ~ → ( $f'c$ ) = 50 Mpa, tebal lapis: 90 mm.
- Perhitungan *Poer (Pile Cap)*  
(single pile "90 x 90 x 100") (double pile "150 x 142,5 x 100"), Mutu beton ( $f'c$ ) = K 300 Mutu baja tulangan = 240 Mpa  
tulangan terpakai arah x atas = D16 – 150 Tulangan bawah = D16 – 150.  
tulangan terpakai arah y atas = D16 – 150 Tulangan bawah = D16 – 150
- Perencanaan *Fender* Dan Penambat  
*Fender* sisi depan dermaga direncanakan menggunakan *fender* karet tipe V dengan karakteristik ukuran H= 400 dan L=1000 Energi benturan yang terjadi (E).  
Penambat dengan spesifikasi bahan baja diameter 300 mm tebal 21 mm tinggi 250 mm, mutu baja 1600 kg/cm<sup>2</sup> dengan kapasitas tarik 35 ton

## KESIMPULAN

1. Pemilihan bentuk dan jenis konstruksi dipengaruhi oleh fungsi dari pelabuhan yakni sebagai pelabuhan militer, tata guna lahan (geografis letak pelabuhan), dan karakteristik kapal yang akan dilayani oleh pelabuhan.
2. Analisa data angin dilakukan dengan mengambil data pengamatan angin selama 10 tahun yakni dari tahun 1998 sampai dengan 2007, dengan hasil pengolahan data angin diperoleh bangkitan angin dominan dari arah utara.
3. Desain *lay out* mulut *breakwater* menyesuaikan arah dari angin dan gelombang dominan yakni dari arah utara, dengan desain lebar mulut *breakwater* (L) = 216 meter, dan kedalaman alur pelayaran yang sekaligus dipakai sebagai kedalaman kolam pelabuhan (H) = -12,25 meter dihitung dari MSL.
4. Desain karakteristik gelombang rencana pada Perencanaan Kolam Pelabuhan ini memakai kala ulang 50 tahun, hasilnya didapatkan tinggi gelombang rencana ( $H_o$  = 3,09 meter) dan durasi ( $T_o$  = 9,59 detik).
5. Desain bangunan *Breakwater* pada perencanaan Kolam Pelabuhan ini berdasarkan kajian dan perhitungan dimensi konstruksi diperoleh :

- Tipe pemecah gelombang sisi miring (1:1,5), dengan jumlah susunan batu lapis pelindung (n) = 2 lapis.
  - Spesifikasi batu alam (kasar) pada *core layer* (lapisan dalam) berat per butir (W) = >16 kg, dan untuk *second layer* (lapisan luar) berat per butir (W) = >160 kg dipasang tebal 1 meter.
  - Panjang total *breakwater* ±1,292 km, dengan rencana lebar puncak mercu = 2 m, dan panjang lebar kaki = 5 m.
6. Desain bangunan Dermaga pada perencanaan Kolam Pelabuhan ini berdasarkan kajian dan perhitungan dimensi konstruksi diperoleh :
- Elevasi lantai dermaga = +3,00 m diukur dari posisi MSL
  - Dimensi dermaga 11,2 m x 252 m
  - Struktur beton bertulang mutu K-350 dengan dimensi struktur beton pada Plat lantai 20 cm, balok memanjang 45 cm x 65 cm balok melintang 45cm x 65 cm , pilecap single 90cm x 90cm x 100cm , pilecap dobel 100cm x 120cm x 160cm
  - Struktur pondasi tiang pancang  $\varnothing = 50$  cm dengan panjang tiang pancang tegak 22 meter, dan panjang tiang pancang miring 22,109 meter.
  - Karet fender tipe V H=400, L=1000 dengan kapasitas impuls 160 kN.
  - Alat penambat *Bollard* kapasitas tarikan 35 ton.

## **SARAN**

1. Sebelum memulai suatu perencanaan, sebaiknya data-data yang dipakai harus lengkap, valid dan relevan agar dapat direncanakan dengan tepat. Konsep perencanaan struktur dan tipe struktur yang akan digunakan juga harus dipersiapkan dengan baik.
2. Kajian perencanaan pelabuhan TNI-AL ini kedepan dapat dilakukan pekerjaan pengerukan pada desain kolam pelabuhan dan alur pelayaran karena kedalaman draf kapal yang besar, untuk disarankan dalam perencanaan pengerukan desain kolam dan alur perlu dilakuan kajian berlanjut tentang besar nilai tranportasi sedimentasi serta besar pendangkalan yang terjadi. Dengan demikian, pendangkalan yang terjadi dapat diperhitungkan dan diminimalisir terlebih dahulu.
3. Dalam pengembangan sarana dan prasarana laut hendaknya disesuaikan dengan periotas kebutuhan mengingat dalam perencanaan Pelabuhan ini membutuhkan biaya cukup besar.

## **DAFTAR PUSTAKA**

- CERC. (1984). *Shore Protection Manual Volume 1 & 2*. US Army Coastal Engeering Research Center. Wosington (SPM, 1984).
- Chu-Kia Wang. dan Charles G, Salmon. (1994). *Disain Beton Bertulang Edisi I & IV*. Erlangga. Jakarta.
- Daftar Kapal Perang TNI-AI. Disfaslanal TNI-AL Pondok Dayung. Jakarta.
- Departemen Pekerjaan Umum. (1987). *Pedoman Perencaan Pembebanan Jembatan Jalan Raya*. Yayasan Badan Penerbit PU. Jakarta.
- Dinas Hidro-Oseanografi. (2007). *Daftar Pasang Surut Kepulauan Indonesia*. Tide Tabel indonesia Archipelago. Jakarta.
- Dinas Hidro-Oseanografi. 2010. *Peta Bathimetri*. Disfaslanal TNI-AL Pondok Dayung. Jakarta Utara.

- Direktorat Penyelidik Masalah Bangunan. (1991). *Peraturan Perencanaan Beton Bertulang (PBI) SKSNI-T15-1991-03*. Bandung.
- Kramadibrata, Soedjono. (2002). *Perencanaan Pelabuhan*. ITB. Bandung.
- Maritim international. (2014). *AD Arch Fender*. (online) diakses dari: <http://www.maritime-internasional.com>.
- Miarsono & Associates. Laboratorium Teknik Sipil Universitas Diponegoro. *Soil Investigation Boring Machine Pembangunan Pelabuhan TNI AL Pondok Dayung*. Jakarta Utara.
- Muhroji, Ir, MS., *Diklat Kuliyah Rekayasa Pondasi I-II*. Undip. Semarang.
- Salamun, Dr, Ir, MS., *Bahan Ajar Mata Kuliah Hidrolika Pantai*. Pusdiktek – Undip. Semarang.
- Triatmodjo, Bambang. (2010). *Pelabuhan*. Beta Offset, Yogyakarta.
- Triatmodjo, Bambang. (1999). *Teknik Pantai*. Beta Offset, Yogyakarta.
- Widiarto, Himawan. Ir, MS., *Diklat Kuliyah Mekanika Gempa*. Undip. Semarang.