# ANALISIS STRUKTUR BANGUNAN KEKUATAN PONDASI TIANG PANCANG

By: Hendra Budi Grup / Source : M Noer Ilham

_			_	 	_	
Α.		_ ^			^	ш

DATA	HASIL PEN	GUJIAN	AN LABORATORIUM (DATA BOR TANAH)					SPT
No	Kedalaman		Jenis	c <sub>u</sub> γ φ		q <sub>f</sub>	Nilai SPT	
	z <sub>1</sub> (m)	z <sub>2</sub> (m)	Tanah	(kN/m <sup>2</sup> )	(kN/m <sup>3</sup> )	()	(kN/m <sup>2</sup> )	N
1	0,00	5,00	Tanah	0,00	0	0	0,00	8
2	5,00	10,00	Pasir	0,00	15,974	0	0,00	0
3	10,00	15,00	Lempung	0,00	0	0	490,00	18
4	15,00	20,00	Pasir	63,70	15,484	0	5880,00	20
5	20,00	25,00	Lempung	63,70	15,484	12	9800,00	23

#### **B. DATA BAHAN**

Jenis tiang pancang: Beton bertulang tampang Persegi

Ukuran tiang pancang,	D =	0,30	m
Panjang tiang pancang,	L =	27,00	m
Kuat tekan beton tiang pancang,	f <sub>c</sub> ' =	35	MPa
Berat beton bertulang,	W <sub>C</sub> =	24	kN/m <sup>3</sup>

#### C. TAHANAN AKSIAL TIANG PANCANG

#### 1. BERDASARKAN KEKUATAN BAHAN

Luas penampang tiang pancang,

Berat tiang pancang,

Kuat tekan beton tiang pancang,

Kapasitas dukung nominal tiang pancang,

Faktor reduksi kekuatan,

Tahanan aksial tiang pancang,

$$A = D^2 = 0,0900$$
  $m^2$   $kN$   $f_c' = 35000$   $kPa$ 

## 2. BERDASARKAN DATA BOR TANAH (SKEMPTON)

## a. Tahanan ujung

Tahanan ujung nominal dihitung dengan rumus:

 $P_b = A_b * C_b * N_c$ 

 $A_b = Luas$  penampang ujung bawah tiang (m<sup>2</sup>),

 $C_b = \text{Kohesi tanah di bawah dasar tiang } (kN/m^2),$ 

 $N_c$  = Faktor daya dukung.

Diameter tiang pancang,

Luas tampang tiang pancang,

Kohesi tanah di sekitar dasar tiang,

Faktor daya dukung menurut Skempton,

Tahanan ujung nominal tiang pancang:

$$D = \begin{bmatrix} 0,30 & m \\ A_b = D^2 = 0,0900 & m^2 \\ c_b = 14,70 & kN/m^2 \\ N_c = 9 & & \\ P_b = A_b * c_b * N_c = 11,907 & kN \end{bmatrix}$$

## b. Tahanan gesek

Tahanan gesek nominal menurut Skempton:

$$P_s = \Sigma [a_d * c_u * A_s]$$

 $a_d$  = faktor adhesi

C<sub>II</sub> = Kohesi tanah di sepanjang tiang (kN/m<sup>2</sup>)

 $A_s = Luas permukaan dinding tiang (m<sup>2</sup>).$ 

Faktor adhesi untuk jenis tanah lempung pada tiang pancang yang nilainya tergantung dari nilai kohesi tanah, menurut Skempton, diambil :  $\Rightarrow$   $a_d = 0.2 + [0.98]^{cu}$ 

Diameter tiang pancang,

Luas permukaan dinding segmen tiang,

 $D = \frac{0.300}{A_s = 4 * D * L_1} m$ 

 $L_1$  = panjang segmen tiang pancang yang ditinjau (m).

Perhitungan tahanan gesek nominal tiang

No		Kedala	man	L <sub>1</sub>	As	C <sub>u</sub>	a <sub>d</sub>	Ps
		z <sub>1</sub> (m)	z <sub>2</sub> (m)	(m)	(m <sup>2</sup> )	(kN/m <sup>2</sup> )		(kN)
	1	0,00	5,00	5,0	6,0000	0,00	1,20	0,000
	2	5,00	10,00	5,0	6,0000	0,00	1,20	0,000
;	3	10,00	15,00	5,0	6,0000	0,00	1,20	0,000
	4	15,00	27,00	12,0	14,4000	14,70	0,94	199,627

Tahanan gesek nominal tiang,

 $P_s = \Sigma a_d * c_u * A_s = 199,627$  kN

## c. Tahanan aksial tiang pancang

Tahanan nominal tiang pancang,

Faktor reduksi kekuatan,

Tahanan aksial tiang pancang,

$$P_n = P_b + P_s =$$
 $0,60$ 
 $\phi * P_n =$ 
 $126,92$ 
kN

## 3. BERDASARKAN HASIL UJI SONDIR (BAGEMANN)

#### a. Tahanan ujung

Tahanan ujung nominal dihitung dengan rumus:

$$P_b = \omega * A_b * q_c$$

 $\omega$  = faktor reduksi nilai tahanan ujung nominal tiang,

 $A_b = luas ujung bawah tiang (m^2),$ 

q<sub>c</sub> = tahanan penetrasi kerucut statis yang merupakan nilai rata-rata dihitung dari 8.D di atas dasar tiang sampai 4.D di bawah dasar tiang (kN/m²),

Diameter tiang pancang,

Luas tampang tiang pancang,

$$D = \begin{bmatrix} 0,30 & m \\ A_b = D^2 = 0,0900 & m^2 \end{bmatrix}$$

Tahanan penetrasi kerucut statis rata-rata dari 8.D di atas dasar s.d. 4.D di bawah dasar

tiang pancang,

$$q_c = \frac{100}{\text{kg/cm}^2}$$

 $\rightarrow$ 

$$q_{c} = 10000 \text{ kN/m}^{2}$$

$$\omega = 0.50$$

$$P_{b} = \omega * A_{b} * q_{c} = 450,000 \text{ kN}$$

Faktor reduksi nilai tahanan ujung nominal tiang,

Tahanan ujung nominal tiang pancang:

#### b. Tahanan gesek

Tahanan gesek nominal menurut Skempton dihitung dg rumus :

$$P_s = \Sigma [A_s * q_f]$$

 $A_f = Luas permukaan segmen dinding tiang (m<sup>2</sup>).$ 

$$A_s = \pi * D * L_1$$

 $q_f$  = tahanan gesek kerucut statis rata-rata (kN/m).

No	Kedalaman		Kedalaman L <sub>1</sub> A <sub>s</sub>		q <sub>f</sub>	P <sub>s</sub>	
	z <sub>1</sub> (m)	z <sub>2</sub> (m)	(m)	(m <sup>2</sup> )	(kN/m <sup>2</sup> )	(kN)	
1	0,00	5,00	5,0	6,0000	0,00	0,00	
2	5,00	10,00	5,0	6,0000	0,00	0,00	
3	10,00	15,00	5,0	6,0000	490,00	2940,00	
4	15,00	27,00	12,0	14,4000	19,50	280,80	
D 7 [Λ * α]							

$$P_s = \Sigma [A_s * q_f] = 3220,80$$

## c. Tahanan aksial tiang pancang

Tahanan nominal tiang pancang,

Faktor reduksi kekuatan,

Tahanan aksial tiang pancang,

$$P_n = P_b + P_s =$$
 3670,80 kN  
 $\phi =$  0,60 kN  
 $\phi * P_n =$  2202,48 kN

## 4. BERDASARKAN HASIL UJI SPT (MEYERHOFF)

Kapasitas nominal tiang pancang secara empiris dari nilai N hasil pengujian SPT menurut Meyerhoff dinyatakan dengan rumus :

$$P_n = 40 * N_b * A_b + \check{N} * A_s$$
 (kN)

dan harus 
$$\leq$$
  $P_n = 380 * \check{N} * A_b$  (kN)

 $N_b$  = nilai SPT di sekitar dasar tiang, dihitung dari 8.D di atas dasar tiang s.d 4.D di bawah dasar tiang,

Ň = nilai SPT rata-rata di sepanjang tiang,

 $A_b = luas dasar tiang (m^2)$ 

 $A_s = luas selimut tiang (m<sup>2</sup>)$ 

Berdasarkan hasil pengujian SPT diperoleh data sbb.

No	Kedalaman		Nilai SPT	1.	L <sub>1</sub> * N
INO	Neuaia	IIIaII	INIIAI OF I	L <sub>1</sub>	L1 IN
	z <sub>1</sub> (m)	z <sub>2</sub> (m)	N	(m)	
1	0,00	5,00	8	5,0	40,0
2	5,00	10,00	0	5,0	0,0
3	10,00	15,00	18	5,0	90,0
4	15,00	27,00	20	12,0	240,0
				27,0	370,0

Nilai SPT rata-rata di sepanjang tiang,

$$\check{N} = \Sigma L_1^* N / \Sigma L_1 = 13,70$$

Nilai SPT di sekitar dasar tiang (8.D di atas dasar tiang s.d 4.D di bawah dasar tiang),

				$N_b =$	20,00	
Diameter tiang pancang,				D =	0,30	m
Panjang tiang pancang,				L =	27,00	m
Luas dasar tiang pancang,			$A_b = \pi /$	$4 * D^2 =$	0,0900	m <sup>2</sup>
Luas selimut tiang pancang,			$A_s = \pi^{-1}$	* D * L =	32,4000	m <sup>2</sup>
			$P_n = 40 * N_b * A_b +$	$\check{N} * A_s =$	516	kN
	$P_n$	>	380 *	$\check{N} * A_b =$	468,67	kN
Kapasitas nominal tiang pancang,				$P_n =$	468,67	kN
Faktor reduksi kekuatan,				φ =	0,60	
Tahanan aksial tiang pancang,			$\rightarrow$	$\phi * P_n =$	281,20	kN

#### 5. REKAP TAHANAN AKSIAL TIANG PANCANG

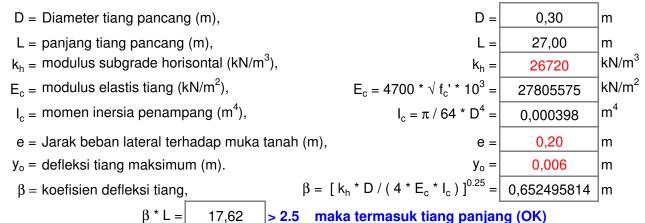
No	Uraian Tahanan Aksial Tiang Pancang	ф * Р <sub>п</sub>	
1	Berdasarkan kekuatan bahan	525,01	
2	Berdasarkan data bor tanah (Skempton)	126,92	
3	Berdasarkan hasil uji sondir (Bagemann)	2202,48	
4	Berdasarkan hasil uji SPT (Meyerhoff)	281,20	
Daya o	126,92	kN	
Diamb	φ * P <sub>n</sub> =	120,00	kN

#### D. TAHANAN LATERAL TIANG PANCANG

#### 1. BERDASARKAN DEFLEKSI TIANG MAKSIMUM (BROMS)

Tahanan lateral tiang (H) kategori tiang panjang, dapat dihitung dengan persamaan :

$$H = y_o * k_h * D / [ 2 * \beta * ( e * \beta + 1 ) ]$$
 dengan, 
$$\beta = [ k_h * D / ( 4 * E_c * I_c ) ]^{0.25}$$



Tahanan lateral nominal tiang pancang,

$$H = y_0 * k_h * D / [2 * \beta * (e * \beta + 1)] = 32,60 \text{ kN}$$
 Faktor reduksi kekuatan, 
$$\phi = 0,60$$
 Tahanan lateral tiang pancang, 
$$\Rightarrow \phi * H_n = 19,56 \text{ kN}$$

# 2. BERDASARKAN MOMEN MAKSIMUM (BRINCH HANSEN)

Kuat lentur beton tiang pancang,

Tahanan momen,

Momen maksimum,

- /		
$f_b = 0.40 * f_c' * 10^3 =$	14000	kN/m²
$W = I_c / (D/2) =$	0,00265	m <sup>3</sup>
$M_v = f_b^* W =$	37,11	kNm

Kohesi tanah rata-rata di sepanjang tiang

No	Kedalaman		L <sub>1</sub>	C <sub>u</sub>	c <sub>u</sub> * L <sub>1</sub>
	z <sub>1</sub> (m) z <sub>2</sub> (m)		(m)	(kN/m <sup>2</sup> )	
1	0,00	5,00	5,0	0,00	0,00
2	5,00	10,00	5,0	0,00	0,00
3	10,00	15,00	5,0	0,00	0,00
4	15,00	17,00	2,0	63,70	127,40
		$\Sigma L_1 =$	17,0	$\Sigma c_u^* L_1 =$	127,40

Kohesi tanah rata-rata,

$$\check{c}_{u} = \Sigma [c_{u}^{*} L_{1}] / \Sigma L_{1} = 7,494117647 \text{ kN/m}^{2}$$

$$f = H_n / [9 * č_u * D]$$

g = L - (f + 1.5 \* D)

$$= H_n / [9 * \check{c}_u * D]$$
 pers.(1)

$$M_y = H_n * (e + 1.5 * D + 0.5 * f)$$

$$M_y = 9 / 4 * D * \check{c}_u * g^2$$

Dari pers.(1):

Dari pers.(2):

g =	26,55	-0,049421	* H <sub>n</sub>
$a^2 =$	0.002442	* H <sup>2</sup>	-2 624

$g^2 =$	0,002442	* H <sub>n</sub> <sup>2</sup>	-2,62428 * H <sub>n</sub> +	704,90
			9 / 4 * D * c <sub>u</sub> =	5,059
M <sub>y</sub> =	H <sub>n</sub> * (	0,650	0,02471 * H <sub>n</sub> )	
M <sub>y</sub> =	0,02471	* H <sub>u</sub> <sup>2</sup>	0,65000 * H <sub>n</sub>	
M <sub>y</sub> =	0,0123554	* H <sub>u</sub> <sup>2</sup>	-13,2750 * H <sub>n</sub>	3565,770
0 =	0,01236	* H <sub>u</sub> <sup>2</sup>	13,9250 * H <sub>n</sub>	-3565,770

Dari pers.(4):

Dari pers.(3):

Pers.kuadrat:

Dari pers. kuadrat, diperoleh tahanan lateral nominal, $H_n =$			215,040	kN			
					f =	10,628	m
			$M_{max} = H_n$	* ( e + 1.5 * D +	0.5 * f ) =	1282,454	kNm
	$M_{\text{max}}$	> 1	Л <sub>y</sub>	→ T	ermasuk t	iang panjang (	OK)
Dari pers.(3):	$M_y =$	H <sub>n</sub> * (	0,650	0,02471 *	H <sub>n</sub> )		
		37,11	=	0,02471 *	$H_n^2$	0,65000	* H <sub>u</sub>
Pers.kuadrat :	0 =	0,02471 *	H <sub>n</sub> <sup>2</sup> +	0,65000 *	H <sub>n</sub>	-37,11	
Dari pers. kuadrat, diperoleh tahanan lateral nominal,				H <sub>n</sub> =	27,772	kN	
Faktor reduksi kekuatan,				φ =	0,60		
Tahanan lateral tia	ng pancang,			<b>→</b>	φ * H <sub>n</sub> =	16,66	kN

# 3. REKAP TAHANAN LATERAL TIANG

No	Uraian Tahanan Lateral Tiang Pancang	φ * H <sub>n</sub>			
1	Berdasarkan defleksi tiang maksimum (Broms)			19,56	
2 Berdasarkan momen maksimum (Brinch Hansen)				16,66	
Tahanan lateral tiang terkecil, $\phi * H_n =$				16,66	kN
Diambil tahanan lateral tiang pancang, →		φ * H <sub>n</sub> =	10,00	kN	