

EVALUASI DIMENSI KOLOM EKSTERIOR DAN KOLOM INTERIOR PADA STRUKTUR GEDUNG RUMAH SAKIT MITRA KASIH CIMAH

FAHRIZAL¹

Institut Teknologi Nasional Bandung
Email: fahrizal@mhs.itenas.ac.id

ABSTRAK

Penelitian ini dilatarbelakangi adanya dinding geser beton bertulang pada arah melintang bangunan gedung dan adanya SNI baru mengenai "Tata Cara Perencanaan Ketahanan Gempa Untuk Struktur Bangunan Gedung dan Non Gedung". Penelitian ini bertujuan untuk mengetahui konfigurasi elemen kolom eksterior dan kolom interior yang optimal tanpa adanya dinding geser.

Penelitian ini dilakukan melalui beberapa tahap, yaitu pengumpulan data & informasi struktur yang didapatkan dari perencanaan, menganalisa pembebahan yang terjadi pada struktur, analisa beban gempa dengan metode respons spektrum, pemodelan struktur menggunakan bantuan software ETABS, analisa perilaku struktur, analisa kapasitas struktur, dan penggambaran detail struktur.

Hasil penelitian menunjukkan bahwa model struktur dengan kolom pernampang persegi panjang dapat digunakan sebagai model alternatif Struktur Gedung Rumah Sakit Mitra Kasih Cimahi yang menggunakan dinding geser.

Kata kunci: Respon spektrum, beban gempa, kolom eksterior dan kolom interior, ETABS.

1. PENDAHULUAN

Dinding geser adalah elemen vertikal dari suatu sistem yang dirancang untuk menahan gaya gempa. Pada praktiknya, struktur kolom juga dapat menahan gaya gempa walaupun jika dilihat secara visual, struktur dinding geser memiliki dimensi yang jauh berbeda dengan struktur kolom.

Bangunan gedung Rumah Sakit Mitra Kasih dengan material beton bertulang memiliki konfigurasi struktur yang unik dimana bangunan ini terdiri dari 2 (dua) sistem pemikul gaya seismik yang berbeda pada masing-masing arah kedua sumbu ortogonal struktur. Pada arah memanjang bangunan, gedung ini memiliki sistem rangka pemikul momen khusus (SRPMK), sementara pada arah melintang bangunan gedung ini dilengkapi sistem dinding geser beton bertulang khusus.

Namun, yang menarik penulis terhadap penelitian gedung ini adalah bagaimana jika struktur gedung ini dirancang tanpa menggunakan dinding geser. Penggantian pada sistem struktur memungkinkan banyaknya terjadi perubahan pada keseluruhan struktur. Maka, pada penelitian

ini akan dilakukan analisis ulang struktur, konfigurasi, orientasi kolom beserta pengaruhnya terhadap perilaku struktur.

Perilaku struktur yang dimaksud yaitu periode struktur bangunan, berat total bangunan, gaya geser dasar, simpangan antar lantai dan ketidakberaturan horizontal. Pada laporan ini juga dilakukan perbandingan model gedung eksisting dengan model gedung yang sudah dilakukan optimasi terhadap dimensi kolom dengan bantuan software ETABS.

2. METODOLOGI PENELITIAN

2.1 Umum

Penelitian dilakukan pada Gedung Rumah Sakit Mitra Kasih Cimahi. Gedung ini merupakan gedung baru di area Rumah Sakit Mitra Kasih Cimahi yang dibangun disebelah gedung lama. Penggunaan dinding geser pada gedung ini yaitu kemungkinan untuk memperkecil simpangan pada bangunan dan penggunaan dimensi kolom yang tidak memakan tempat.

2.2 Tahapan Pengolahan dan Analisis Data

Cara pelaksanaan penelitian dilakukan seperti pada uraian berikut :

1. Pengumpulan data teknis seperti mutu beton, detail struktur balok, kolom dan dinding geser.
2. Pemodelan struktur eksisting berdasarkan data yang telah didapat.
3. Input dimensi elemen struktur dan pembebanan mada model lalu melakukan running pada software ETABS.
4. Pengecekan kesesuaian periode getar, gaya geser dasar, simpangan antar lantai terhadap SNI 1726 - 2019 dan SNI 2847 - 2019 dan rasio PMM kolom. Jika terdapat rasio > 1, maka dilakukan pembuatan model alternatif.

3. ANALISIS DAN PEMBAHASAN

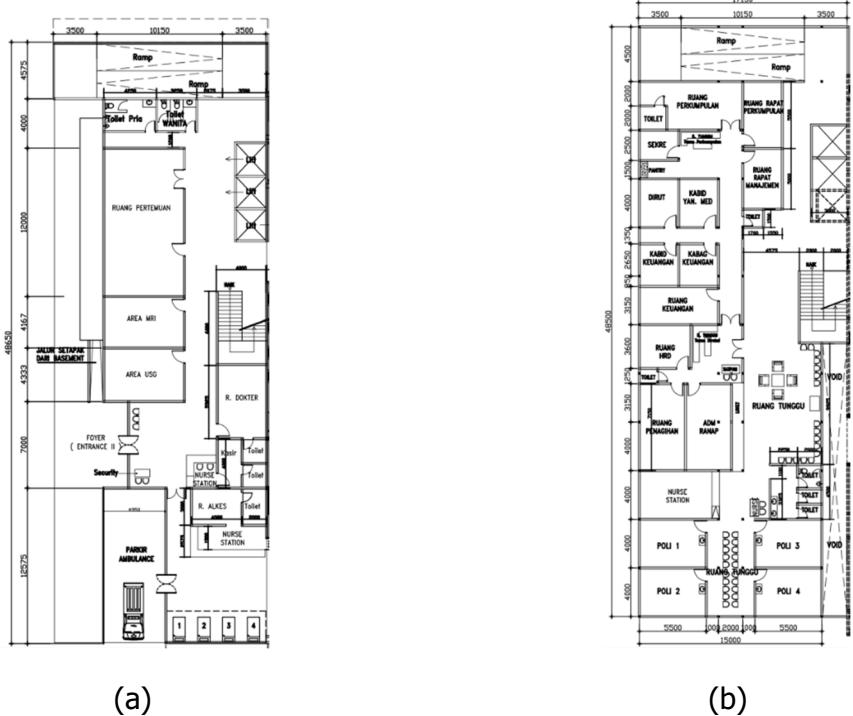
3.1 Data Teknis dan Data Umum Struktur

Data shopdrawing serta jenis tanah yang digunakan dalam pemodelan gedung dapat dilihat pada uraian berikut.

Jenis pemanfaatan bangunan	: Rumah sakit tanpa unit bedah dan unit gawat darurat
Tipe struktur arah x	: Dinding Geser Beton Bertulang Khusus
Tipe struktur arah y	: Sistem Rangka Pemikul Momen Khusus
Lokasi gedung	: Jl. Jend. Amir Machmud No.341, Cigugur Tengah, Kota Cimahi - Jawa Barat
Lebar gedung	: 17,1 meter
Tinggi gedung	: 23 meter
Panjang gedung	: 48,5 meter
Tinggi tingkat	: Lt. 1 (3 m), Lt.2 – Atap (4m)
Dimensi kolom	: $600 \times 600 \text{ mm}^2$, $500 \times 500 \text{ mm}^2$, $300 \times 400 \text{ mm}^2$
Dimensi balok	: $400 \times 650 \text{ mm}^2$, $350 \times 650 \text{ mm}^2$, $300 \times 600 \text{ mm}^2$, $300 \times 500 \text{ mm}^2$, $250 \times 500 \text{ mm}^2$, $200 \times 500 \text{ mm}^2$, $200 \times 300 \text{ mm}^2$

- Data dinding geser
Tebal : 400 mm
Boundary element : 1600 mm × 800 mm × 400 mm &
1100 mm × 800 mm × 400 mm
- Spesifikasi material
Mutu baja tulangan : f_y 420 MPa, BJTS 420 B
Mutu beton : f'_c = 25,4 MPa (K – 300)

Denah bangunan eksisting tipikal pada setiap lantai dapat dilihat pada gambar berikut.



Gambar 3.1 (a) Denah bangunan gedung lantai 1; (b) Denah bangunan gedung tipikal lantai 2 – 5

3.2 Pemodelan Struktur

Struktur yang dimodelkan pada *software* ETABS sesuai dengan denah dan data struktur eksisting. Tampak 3D model struktur dapat dilihat pada **Gambar 3.4**.

Untuk tahap selanjutnya, dilakukan analisis struktur terhadap SNI 1726-2019 juga analisis rasio kapasitas kolom untuk mendapatkan kekurangan pada model struktur eksisting, sehingga dapat dilakukan optimasi dimensi kolom.

Gambar 3.2 Model Struktur pada ETABS

762

Prosiding FTSP, Jl. PHH. Mustopa 23 Bandung

3.3 Hasil Analisis

Hasil analisis struktur yang didapatkan sesuai dengan syarat pada SNI 1726-2019 diantaranya yaitu jumlah ragam yang cukup untuk mendapatkan partisipasi massa ragam terkombinasi sebesar 90 % dari massa struktur. Parameter analisis yang digunakan dan besarnya partisipasi massa bangunan dapat dilihat pada uraian berikut.

Tabel 3.1 Parameter desain seismik pada bangunan eksisting

Parameter Desain Seismik		
Kategori risiko	: III	Parameter percepatan respons spektral MCE pada periode pendek, $S_S = 1,227$
Faktor keutamaan gempa	$I_e = 1,25$	pada periode 1 detik, $S_I = 0,5263$
Koefisien Situs dan Parameter Respons Spektral Percepatan		
Kelas situs	: SD	$S_{DS} = 0,826$
Koefisien situs,	$F_a = 1,009$	$S_{DJ} = 0,622$
Koefisien situs,	$F_v = 1,774$	Periode getar 0 detik, $T_0 = 0,151$
Tansisi periode panjang,	$T_L = 6$	Periode getar 1 detik, $T_s = 0,754$
Parameter Analisis terhadap Sumbu X		
Koefisien modifikasi respons, R_x	= 7	Parameter Analisis terhadap Sumbu Y
Faktor kuat lebih sistem, Ω_x	= 2,5	Koefisien modifikasi respons, $R_y = 8$
Faktor pembesaran defleksi, C_{dx}	= 5,5	Faktor kuat lebih sistem, $\Omega_y = 3$
Parameter Perioda Gempa terhadap Sumbu X		
$C_t = 0,0488$		$C_t = 0,0466$
$x = 0,75$		$x = 0,9$
$C_u = 1,4$		$C_u = 1,4$
Periode maksimum, $T_{max} = 0,718$	detik	Periode maksimum, $T_{max} = 1,097$
Periode minimum, $T_{min} = 0,513$	detik	Periode minimum, $T_{min} = 0,783$
Arah X		
Periode Struktur (Program), $T_x = 0,850$	detik	Arah Y
Periode digunakan, $T_{use} = 0,718$	detik	Periode Struktur (Program), $T_y = 1,175$
Arah Y		
Periode Struktur (Program), $T_x = 0,850$	detik	Periode Struktur (Program), $T_y = 1,175$
Periode digunakan, $T_{use} = 0,718$	detik	Periode digunakan, $T_{use} = 1,097$
Arah X		
Koefisien respons seismik, $C_s = S_{DS}/(R/I_e) = 0,147$		Arah Y
Untuk $T \leq T_L$, $C_{s max} = S_{DI}/T(R/I_e) = 0,155$		Koefisien respons seismik, $C_s = S_{DS}/(R/I_e) = 0,129$
$C_{s min} = 0,044 * S_{DS} * I_e = 0,045$		Untuk $T \leq T_L$, $C_{s max} = S_{DI}/T(R/I_e) = 0,089$
Digunakan, $C_s = 0,147$		$C_{s min} = 0,044 * S_{DS} * I_e = 0,045$
		Digunakan, $C_s = 0,089$

Tabel 3.2 MPMR gedung eksisting, berat seismik efektif, dan gaya geser dasar statik ekivalen

Case	Mode	Period (detik)	UX	UY	RZ	Story	UX kg	UY kg
Modal	1	1,1570	0,0003	0,7226	0,0003	TF	501793,49	501793,5
Modal	2	0,8370	0,7068	0,0002	0,0105	F5	877285,45	877285,5
Modal	3	0,6110	0,0276	0,0004	0,6778	F4	935913,52	935913,5
Modal	4	0,3970	0,0000	0,1003	0,0000	F3	947459,96	947460
Modal	5	0,2960	0,0880	0,0000	0,0027	F2	939359,22	939359,2
Modal	6	0,2290	0,0000	0,0415	0,0000	F1	558446,78	558446,8
Modal	7	0,1850	0,0726	0,0000	0,0005	BF	182679,37	182679,4
Modal	8	0,1710	0,0129	0,0000	0,1595	SB	4544,67	4544,67
Modal	9	0,1590	0,0000	0,0207	0,0001		4947482,46	4947482
Modal	10	0,1300	0,0015	0,0018	0,0001			
Modal	11	0,1120	0,0457	0,0002	0,0046			
Modal	12	0,0970	0,0000	0,0690	0,0000			
		$\Sigma =$	0,9554	0,9567	0,86			
Partisipasi Massa > 90% Sudah Terpenuhi								
$V_{x st.} = C_s * W = 4523,944 \text{ kN}$								
$V_{y st.} = C_s * W = 4471,75 \text{ kN}$								

Berdasarkan **Tabel 3.2**, pada struktur terjadi dominan gerak translasi pada ragam getar pertama dan kedua. Hasil ini menunjukkan kondisi ideal struktur dimana gerak rotasi terjadi pada ragam getar ketiga.

Lalu, dapat dilihat besaran skala beban gempa yang diinput pada model bangunan pada uraian berikut.

Gambar 3.3 Berat seismik efektif gedung eksisting dan gaya geser dasar statik ekivalen

Story	Load Case	Location	V _x (kN)	V _y (kN)	% Gaya Tahan Tingkat		Story	Load Case	Location	V _x (kN)	V _y (kN)	% Gaya Tahan Tingkat			
TF	LinRespSpec	Bottom	933,14	29,44	< 35%*V		TF	LinRespSpec	Bottom	19,91	632,35	< 35%*V			
F5	LinRespSpec	Bottom	2017,55	50,35	> 35%*V		F5	LinRespSpec	Bottom	36,13	1335,51	> 35%*V			
F4	LinRespSpec	Bottom	2885,61	73,73	> 35%*V		F4	LinRespSpec	Bottom	53,32	1873,97	> 35%*V			
F3	LinRespSpec	Bottom	3475,66	85,68	> 35%*V		F3	LinRespSpec	Bottom	65,61	2286,81	> 35%*V			
F2	LinRespSpec	Bottom	3825,98	89,12	> 35%*V		F2	LinRespSpec	Bottom	73,44	2539,79	> 35%*V			
F1	LinRespSpec	Bottom	3983,31	64,30	> 35%*V		F1	LinRespSpec	Bottom	128,68	2632,78	> 35%*V			
$V_{din,x} = 3983,31$		$V_{din,y} = 2632,78$													
Faktor skala perbesaran,		$f = g \times I_e / R = 1751,07$		Faktor skala perbesaran,		$f = g \times I_e / R = 1532,19$		Gaya geser dasar statik ekivalen,		$V_{x,st.} = 6480,16 \text{ kN}$		$V_{y,st.} = 3709,96 \text{ kN}$			
Gaya geser dasar dinamik,		$V_{x,din.} = 3983,31 \text{ kN}$		Gaya geser dasar dinamik,		$V_{y,din.} = 2632,78 \text{ kN}$		Faktor pengali skala gaya gempa,		$SF = V_{y,st.} / V_{y,din.} = 1,409$		Faktor skala perbesaran digunakan,			
Faktor skala perbesaran digunakan,		$SF_{use} = SF * f = 2848,690$		SF_{use} = SF * f = 2159,070											
Lantai	Tinggi Lantai	Analisis Dinamik		Gaya Seismik Digunakan		Overturning Moment		Lantai	Tinggi Lantai	Analisis Dinamik		Gaya Seismik Digunakan		Overturning Moment	
	(m)	$V_{ix,din}$ (kN)	$F_{ix,din}$ (kN)	$V_{iy,din}$ (kN)	$F_{iy,din}$ (kN)	$F_{ix,use}$ (kNm)	$F_{iy,use}$ (kNm)		(m)	$V_{iy,din}$ (kN)	$F_{iy,din}$ (kN)	V_{iy} (kN)	$F_{iy,use}$ (kNm)	$F_{iy,use}$ (kNm)	
TF	4	933,142	933,142	1518,060	1518,060	6072,239		TF	4	632,3545	632,3545	891,0775	891,0775		
F5	4	2017,550	1084,408	3282,204	1764,145	3732,567		F5	4	1335,51	703,1557	1881,924	990,8465	2529,418	3564,3101
F4	4	2885,614	868,064	4694,394	1412,190	11802,767		F4	4	1873,971	538,4609	2640,692	758,7681	7871,459	11092,006
F3	4	3475,663	590,049	5654,302	959,908	23345,223		F3	4	2286,814	412,8424	3222,446	581,7537	15367,34	21654,775
F2	4	3825,982	350,319	6224,209	569,907	37247,876		F2	4	2539,788	252,9748	3578,923	356,4775	24514,6	34544,558
F1	3	3983,314	157,333	6480,162	255,953	52551,803		F1	3	2632,775	92,9869	3709,955	131,0318	34673,75	48860,251
		MAX = 64501,746		104933,161		MAX = 42572,08		MAX = 59990,116							

Gambar 3.4 Beban gempa pada gedung eksisting

Lalu, dilakukan pemeriksaan sistem ganda dimana sistem rangka disyaratkan paling sedikit menahan gaya seismik sebesar 25%.

Tabel 3.3 Pemeriksaan sistem ganda pada gedung eksisting

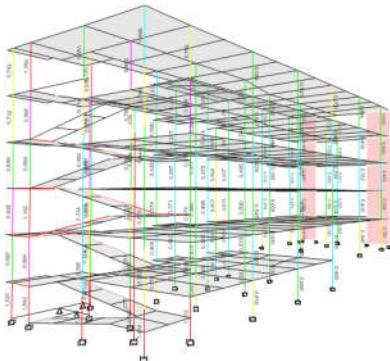
Geser Dasar	Gaya Geser Dasar Total (kN)	Gaya dipikul Dinding Geser (kN)	% Gaya dipikul Dinding Geser	Gaya dipikul Rangka (kN)	% Gaya dipikul Rangka
V_x	3983,31	1199,68	30,118%	2783,631	69,882%
V_y	2632,78	279,3421	10,610%	2353,43	89,390%

Untuk pengaruh P – Delta, hasil pemeriksannya dapat dilihat pada tabel berikut.

Tabel 3.4 Pemeriksaan Efek P-Delta

Lantai	Story Drift		Story Forces			Elevasi	h_{sx} (m)	Koefisien Stabilitas (θ)		Batas Pengaruh P-Delta	Batas Stabilitas Struktur (θ_{max})
	Δ_x (mm)	Δ_y (mm)	P (kN)	V_x (kN)	V_y (kN)			θ_x	θ_y		
TF	45,650	26,484	5462,068	1518,06	891,08	23,00	4	0,009	0,009	0,1	0,091
F5	41,378	41,232	15495,24	3282,20	1881,92	19,00	4	0,011	0,019	0,1	0,091
F4	42,403	48,840	26864,92	4694,39	2640,69	15,00	4	0,014	0,028	0,1	0,091
F3	39,450	52,862	38486,26	5654,30	3222,45	11,00	4	0,015	0,036	0,1	0,091
F2	22,233	38,518	50069,98	6224,21	3578,92	7,00	4	0,010	0,031	0,1	0,091
F1	21,243	5,878	38927,59	6480,16	3709,96	3,00	3	0,010	0,005	0,1	0,091

Kemudian, dari hasil analisis rasio kapasitas kolom ditemukan 11 kolom dengan rasio kapasitas melebihi angka 1 dimana dapat disimpulkan bahwa kolom tersebut memikul beban yang melebihi kapasitasnya. Rasio kapasitas kolom yang paling besar yaitu 3,414.



Gambar 3.5 Hasil analisis rasio kapasitas kolom

Penyebab ditemukannya struktur kolom yang mengalami *overload* pada gedung eksisting ini yaitu perbedaan penggunaan standar oleh perencana sebelumnya dimana perencana sebelumnya menggunakan acuan SNI 1726 – 2016 sedangkan analisis yang dilakukan pada tugas akhir ini mengacu pada SNI 1726 – 2019. Berdasarkan hasil analisis yang didapatkan, maka diperlukan pembuatan model alternatif Struktur Gedung Rumah Sakit Mitra Kasih Cimahi.

DAFTAR PUSTAKA

- Badan Standarisasi Nasional (2019). *SNI 1726:2019 Persyaratan Beton Struktural Untuk Bangunan Gedung*. Jakarta: Badan Standarisasi Nasional.
- Badan Standarisasi Nasional (2020). *SNI 1727:2020 Beban Minimum Untuk Perancangan Bangunan Gedung dan Struktur Lain*. Jakarta: Badan Standarisasi Nasional.
- Tavio dan Wijaya U. (2020). Buku Panduan Desain Struktur Beton Bertulang Dasar Sesuai ACI 318M-14 Code. Sleman: Deepublish.
- Tajzadah A. J., dan Agrawal V. V. (2017). *Effect of Column Size, Shape and Orientation on Seismic Performance of RC Building*. Diakses 15 Desember 2022 dari: https://www.researchgate.net/publication/333893687_Effect_of_Column_Size_Shape_and_Orientation_on_Seismic_Performance_of_RC_Building.