

Analisa Hemat Energi Terhadap Gedung GPIB Kelapa Gading Melalui Pendekatan OTTV

* Mohammad Imran

¹ Program Studi Arsitektur, STITEK Bina Taruna Gorontalo, Indonesia

Alamat Email: imransains02ars_gmail@com

*Alamat korespondensi, Masuk: 23 Mei. 2019, Direvisi: 17 Jul. 2019, Diterima: 28 Agt. 2019

ABSTRAK: OTTV (*Overall Thermal Transfer Value*) adalah suatu nilai yang ditetapkan sebagai kriteria perancangan untuk dinding dan kaca bagian luar bangunan Gedung yang dikondisikan meliputi tiga elemen dasar perpindahan panas yang terjadi pada selubung luar bangunan yaitu radiasi matahari melalui kaca, konduksi panas melalui dinding tak tembus cahaya dan konduksi panas melalui kaca. Lokasi penelitian adalah Gedung GPIB Kelapa Gading yang ada di Jalan Janur Asri Jakarta. Tujuan penelitian adalah untuk menganalisa hemat energi pada Bangunan GPIB Kelapa Gading dengan menggunakan pendekatan Nilai Perpindahan thermal menyeluruh atau OTTV untuk setiap bidang dinding luar bangunan dengan orientasi utara, orientasi selatan, orientasi barat dan orientasi timur. Hasil penelitian menunjukkan bahwa bangunan GPIB Kelapa Gading memiliki banyak jendela yang besar namun tidak memiliki fenetrasi sinar matahari, keseluruhan selubung bangunan jauh di atas 45 watt/m². Untuk itu Bangunan GPIB Kelapa Gading perlu dikontrol ulang terhadap desain dan kenyamanan bangunannya.

Kata kunci: OTTV, Selubung bangunan, Hemat energi, Perpindahan termal, Orientasi

ABSTRACT: OTTV (*Overall Thermal Transfer Value*) is a value determined as a criterion per design for the walls and glass of the building's outside which is conditioned by three basic elements related to the building's outer envelope called solar radiation through glass, heat conduction through opaque walls and heat conduction through glass. The research location is the Kelapa Gading GPIB Building on Jalan Janur Asri Jakarta. The purpose of the study was to analyze energy saving in the Kelapa Gading GPIB Building by using thermal transfer values or OTTV for each area of the building's outer wall by facilitating north, facilitating south, orienting west and allowing east. The results showed that the GPIB Kelapa Gading building had many large windows but did not have sunshine penetration, the entire building envelope was well above 45 watts / m². For this reason, Kelapa Gading GPIB Building needs to be re-controlled for the design and comfort of the building.

Keywords: OTTV, Building envelope, Energy saving, Thermal transfer, Orientation

PENDAHULUAN

Sesuai dengan SNI 03-6389-2000 [1], ditentukan suatu nilai untuk membatasi perolehan panas akibat dari radiasi matahari melalui selubung bangunan, yaitu $OTTV \leq 45 \text{ Watt/m}^2$. *Overall Thermal Transfer Value* (OTTV) adalah suatu nilai yang ditetapkan sebagai kriteria perancangan untuk dinding dan kaca bagian luar bangunan gedung yang dikondisikan. Konsep OTTV meliputi 3 (tiga) elemen dasar perpindahan panas yang terjadi pada selubung luar bangunan, yaitu : 1. Radiasi matahari melalui kaca, 2. Konduksi panas melalui dinding tak tembus cahaya dan 3. Konduksi panas melalui kaca.

Menurut Nasional [1] Selubung bangunan merupakan elemen bangunan yang menyelubungi bangunan gedung, yaitu berupa dinding dan atap tembus atau yang tidak tembus cahaya dimana

sebagian besar energi termal berpindah lewat elemen tersebut. Selubung bangunan harus memenuhi persyaratan-persyaratan yaitu (1) Berlaku hanya untuk komponen dinding dan atap pada bangunan gedung yang dikondisikan, (2) Perolehan panas akibat radiasi matahari total untuk dinding dan atap tidak boleh melebihi harga perpindahan panas menyeluruh yakni $\leq 45 \text{ Watt/m}^2$.

TINJAUAN PUSTAKA

Upaya untuk mencapai bangunan hemat energi maka diperlukan kriteria konservasi energi pada selubung bangunan meliputi rasio jendela kaca terhadap dinding atau *Window to Wall Ratio* (WWR), jenis, tebal dan warna dinding luar, alat peneduh, konduktansi kaca, insulasi atap dan

dinding, penyerapan atap dan dinding, arah hadap, dan lain-lain [2]. Untuk memenuhi kondisi hemat dan nyaman secara visual dan termal maka perlu upaya penurunan daya, pembenahan ketidakseimbangan fasa R-S-T, perbaikan tingkat penerangan dan perbaikan kebocoran energi pengkondisian udara [3]. Penerapan konsep arsitektur sadar energi dengan mempertimbangkan perencanaan fasad bangunan khususnya pada penghawaan alami [4].

BAHAN DAN METODE PENELITIAN

Metode penelitian yang digunakan adalah kuantitatif dengan perhitungan *Overall Thermal Transfer Value* (OTTV) yang didasarkan SNI 03-6389-2000 [1]. Nilai Perpindahan Termal menyeluruh atau OTTV. Nilai perpindahan termal menyeluruh atau OTTV untuk setiap bidang dinding luar bangunan gedung dengan orientasi tertentu dapat dihitung dengan rumus berikut [5]:

$$OTTV_i = \alpha [U_w x (1 - WWR)] x TD_{EK} + (SC x WWR x SF) + (U_f x WWR x \Delta T) \quad (1)$$

Dimana:

$OTTV_i$ = harga perpindahan termal menyeluruh pada dinding luar yang memiliki arah atau orientasi tertentu (Watt/m^2)

α = absorptansi radiasi matahari. (lihat tabel 1 dan 2)

U_w = transmitansi termal dinding tidak tembus cahaya ($\text{Watt}/\text{m}^2 \cdot \text{K}$)

WWR = perbandingan luas jendela dengan luas seluruh dinding luar pada orientasi yang ditentukan

TD_{EK} = beda temperatur ekuivalen (K) (lihat tabel 3)

SC = koefisien peneduh dari sistem fenestrasi.

SF = faktor radiasi matahari (Watt/m^2)

U_f = transmitansi termal fenestrasi ($\text{Watt}/\text{m}^2 \cdot \text{K}$)

ΔT = beda temperatur perencanaan antara bagian luar dan bagian dalam (diambil 5K)

Nilai perpindahan termal menyeluruh atau OTTV untuk seluruh dinding luar bangunan gedung dapat dihitung dengan rumus :

$$OTTV = \frac{(A_{o1} x OTTV_1) + (A_{o2} x OTTV_2) + \dots + (A_{oi} x OTTV_i)}{(A_{o1} + A_{o2} + \dots + A_{oi})} \quad (2)$$

Dimana:

A_{oi} adalah luas dinding pada bagian dinding luar i (m^2). Luas total ini termasuk semua permukaan dinding tidak tembus cahaya dan luas permukaan jendela yang terdapat pada bagian dinding tersebut

$OTTV_i$ adalah harga perpindahan termal menyeluruh pada bagian dinding i sebagai hasil perhitungan dengan menggunakan rumus sebelumnya (Watt/m^2)

Nilai absorptansi termal (α) untuk beberapa jenis permukaan dinding tidak tembus cahaya dapat dilihat pada tabel di bawah ini [6].

Tabel 1. Nilai Absorptansi Radiasi Matahari untuk Dinding Luar dan Atap Tidak Tembus Cahaya

Bahan Dinding Luar	α
Beton berat	0,91
Bata merah	0,89
Batu sabak	0,88
Beton Ringan	0,87
Aspal Jalan Setapak	0,86
Kayu Permukaan Halus	0,82
Beton Ekspos	0,78
Ubin Putih	0,61
Bata Kuning Tua	0,58
Atap Putih	0,56
Cat Aluminium	0,50
Kerikil	0,40
Seng Putih	0,29
Batu Gelazur Putih	0,26
Lembaran Aluminium	0,25
Bangunan Nuklir	0,12

Tabel 2. Nilai Absorbtansi Radiasi Matahari untuk Cat Permukaan Dinding Luar

Cat Permukaan Dinding Luar	α
Hitam Merata	0,95
Pernis Hitam	0,92
Abu-Abu Tua	0,91
Pernis Biru Tua	0,91
Cat Minyak Hitam	0,90
Coklat Tua	0,88
Abu-Abu/Biru Tua	0,88
Biru/Hijau Tua	0,88
Coklat Medium	0,84
Pernis Hijau	0,79
Hijau Medium	0,59
Kuning Medium	0,58
Hijau/Biru Medium	0,57
Hijau Muda	0,47
Putih Semi Kilap	0,30
Putih Kilap	0,25
Perak	0,25
Pernis Putih	0,21

(Sumber: Satwiko, 2008)

Beda temperatur ekuivalen dipengaruhi oleh beberapa faktor yaitu (1) tipe, (2) massa dan densitas konstruksi, (3) Lokasi dan orientasi bangunan, (4) Kondisi perancangan [5]. Untuk menyederhanakan perhitungan OTTV, maka nilai T_{DEK} untuk beberapa konstruksi tercantum pada tabel berikut ini.

Faktor radiasi matahari (SF), merupakan laju rata-rata setiap jam dan radiasi matahari pada selang tertentu sampai pada suatu permukaan. Objek penelitian adalah Gedung GPIB yang terletak di Kelapa Gading Jakarta Utara, maka faktor radiasi matahari (SF) antara Pukul 07.00-18.00 adalah pada tabel dibawah ini:

Tabel 3. Nilai k Bahan Bangunan

Bahan Bangunan	Densitas (Kg/m ³)	K (W/m.K)
Beton	0,91	1,448
Beton Ringan	0,89	0,33
Bata dengan Lapisan Plester	1760	0,807
Bata langsung dipasang tanpa plester, tahan terhadap cuaca		1,154
Plesteran Pasir Semen	1568	0,533
Kaca Lembaran	2512	1,053
Papan Gypsum	880	0,170
Kayu Lunak	608	0,125
Kayu Keras	702	0,138
Kayu Lapis	528	0,148
Glasswool	32	0,035
Fiberglass	32	0,035
Paduan Aluminium	2672	211
Tembaga	8784	385
Baja	7840	47,6
Granit	2640	2,927
Marmer/Batako/Terazo	2640	1,298

(Sumber: Satwiko, 2008)

Tabel 4. Faktor Radiasi Matahari (SF, W/m²) untuk berbagai orientasi

Orientasi	U	TL	T	TGR	S	BD	B	BL
	130	113	112	97	97	176	243	211

Berdasarkan data radiasi matahari di Jakarta.
Keterangan :

Rata-rata untuk seluruh orientasi SF = 147

U = Utara
TL = Timur Laut
T = Timur
TGR = Tenggara
S = Selatan
BD = Barat Daya
B = Barat
BL = Barat Laut

Koefisien peneduh dari sistem fenestrasи dapat diperoleh dengan cara mengalikan besaran SC kaca dengan SC efektif dari kelengkapan peneduh luar, yaitu :

$$SC = SC_k \times SC_{Ef} \quad (3)$$

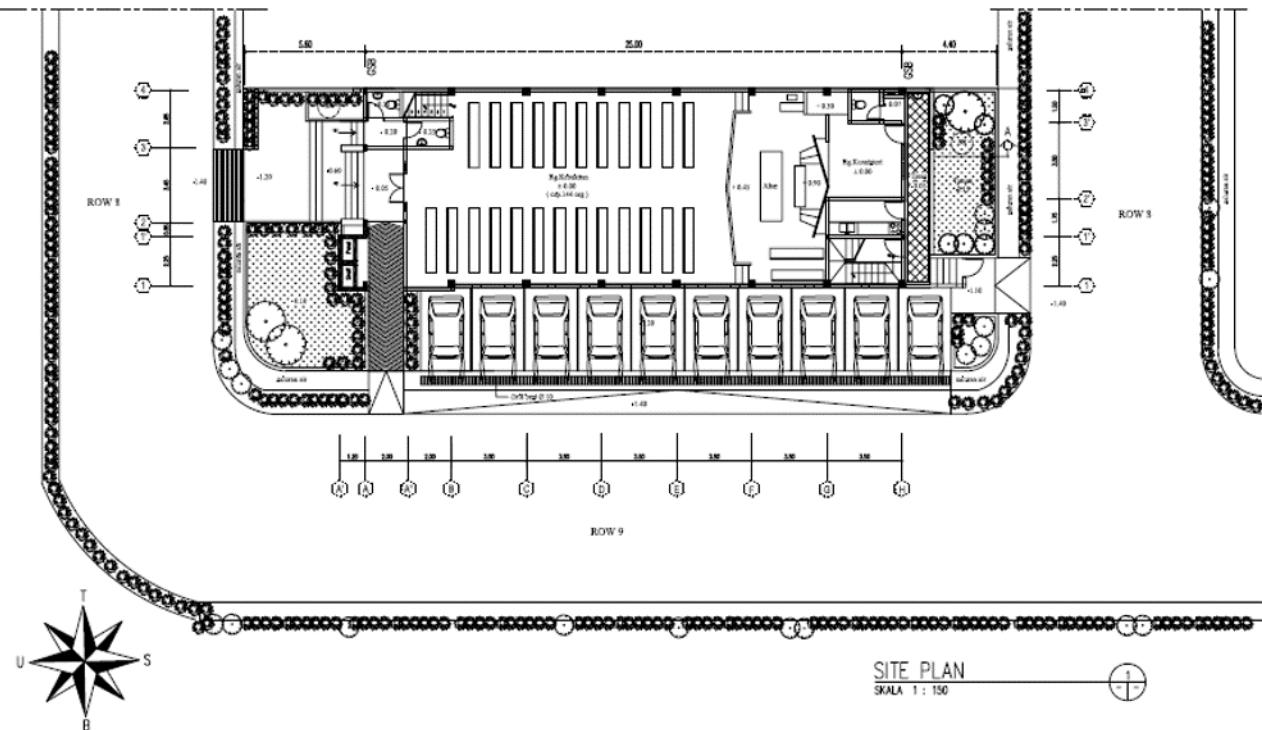
Dimana :

SC = koefisien peneduh sistem fenestrasи
SC_K = koefisien peneduh kaca
SC_{Ef} = koefisien peneduh efektif alat peneduh

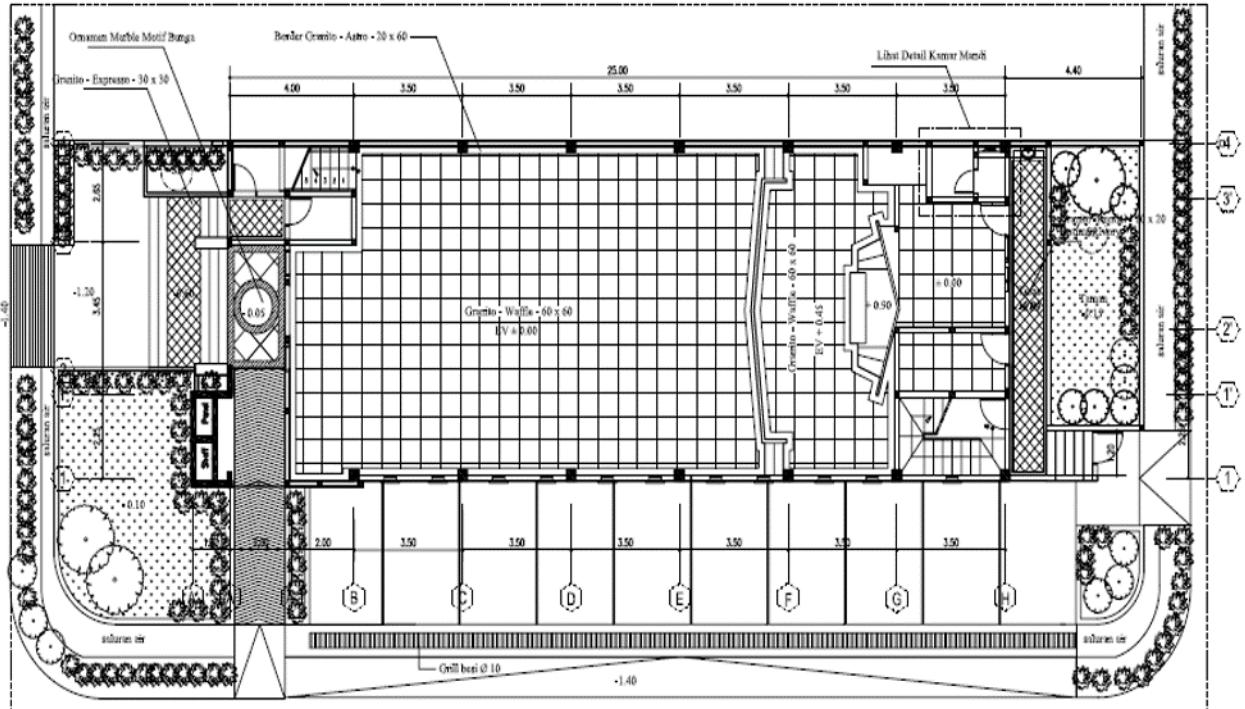
Koefisien peneduh dari sistem fenestrasи dapat diperoleh dengan cara mengalikan besaran SC kaca dengan SC efektif dari kelengkapan peneduh luar, yaitu :

HASIL DAN PEMBAHASAN

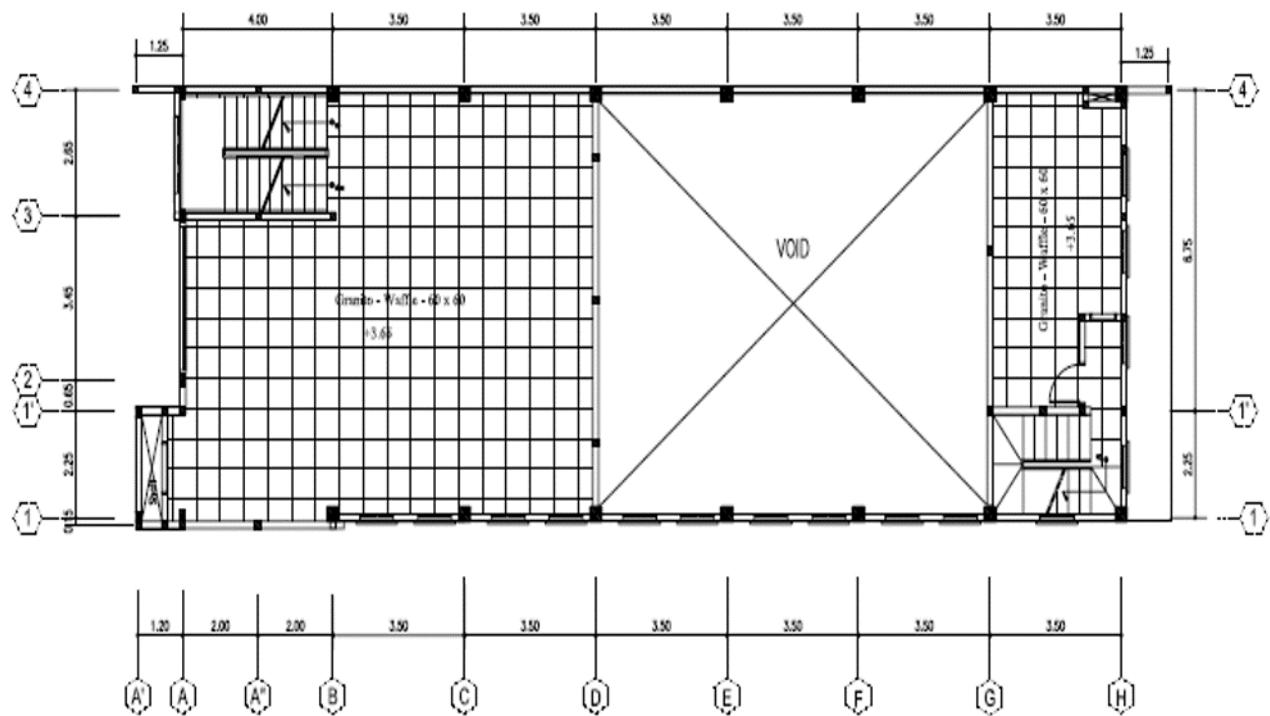
Lokasi penelitian dalam Analisa Hemat Energi ini adalah Gedung GPIB Kelapa Gading yang ada di jalan Janur Asri VII – VIII Blok QK / 15 – 16. No. 1. Berikut adalah data fisik bangunannya :



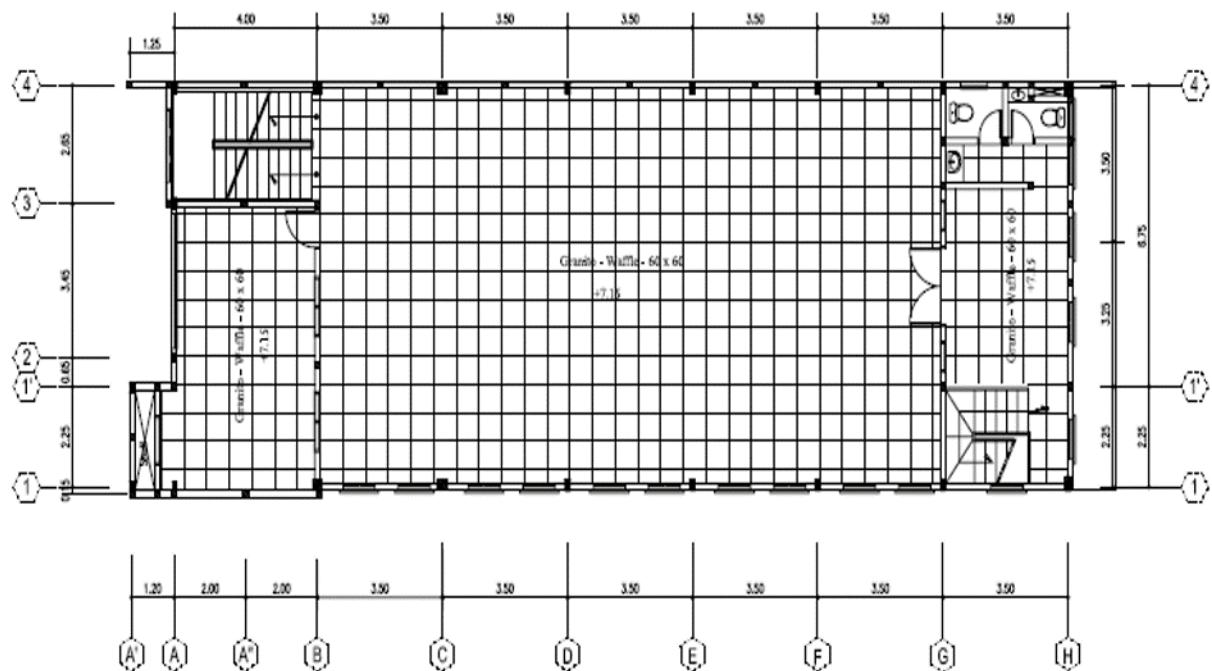
Gambar 1. Site Plan Gedung GPIB Kelapa Gading



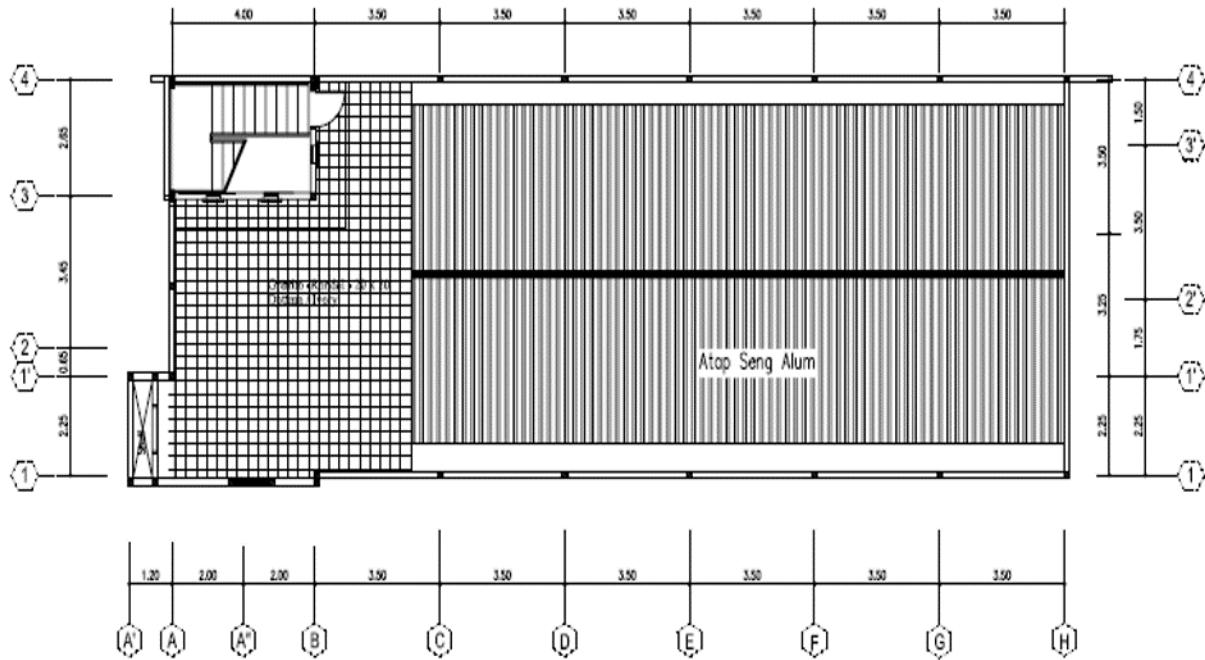
Gambar 2. Denah Lantai Dasar Gedung GPIB Kelapa Gading



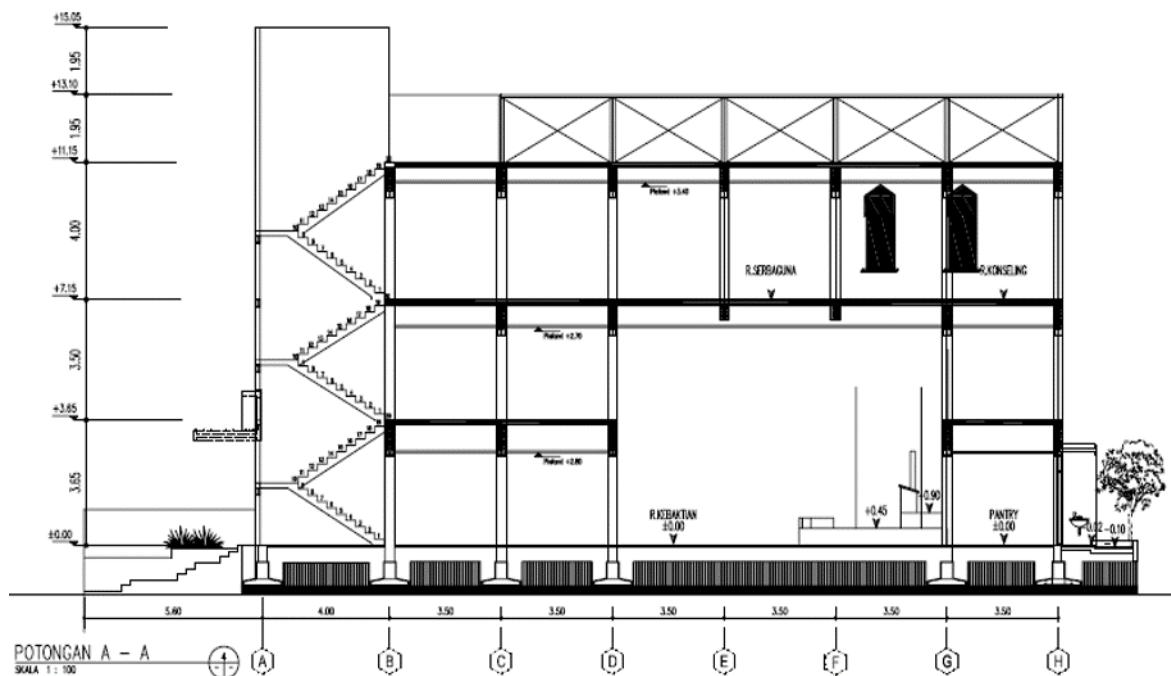
Gambar 3. Denah Lantai Mezanine Gedung GPIB Kelapa Gading



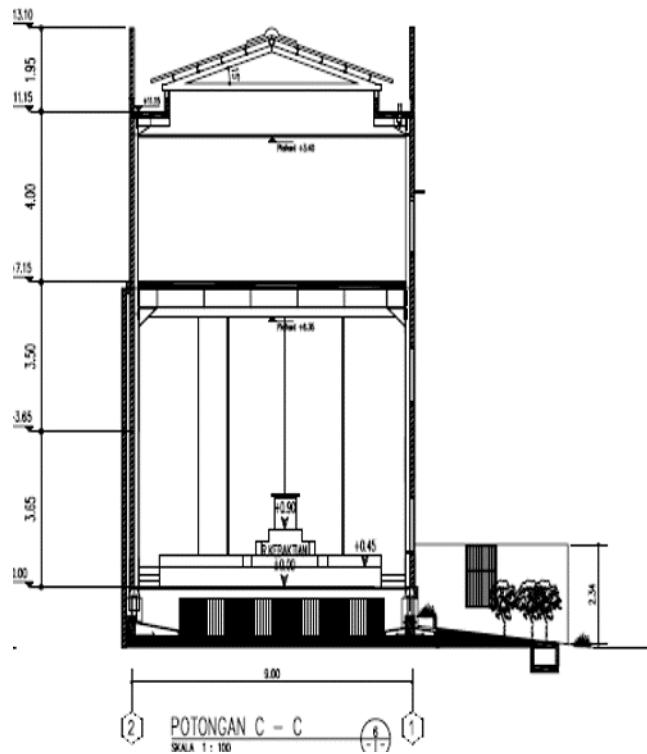
Gambar 4. Denah Lantai Dua Gedung GPIB Kelapa Gading



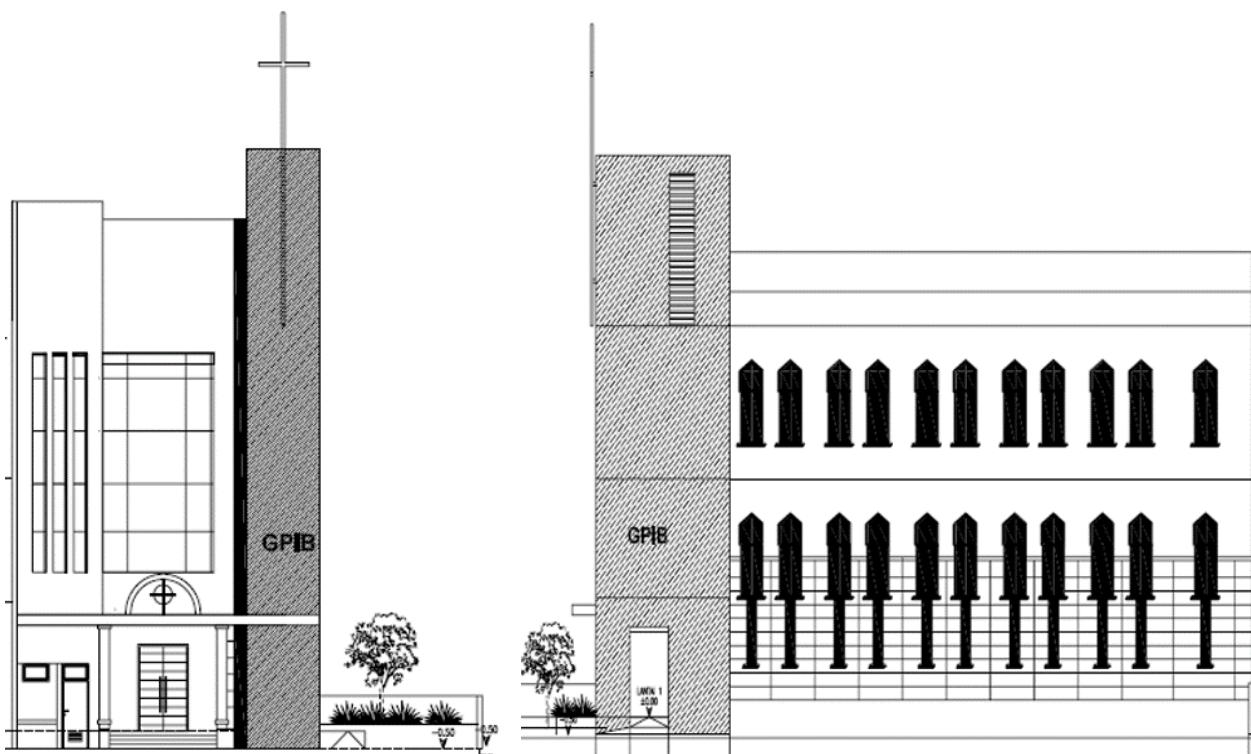
Gambar 5. Denah Top Floor Gedung GPIB Kelapa Gading



Gambar 6. Potongan Gedung GPIB Kelapa Gading



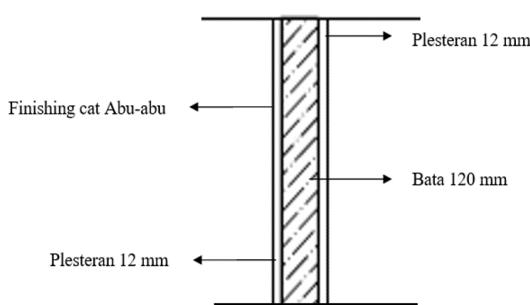
Gambar 7. Potongan Gedung GPIB Kelapa Gading



Gambar 8. Tampak Depan (Kiri) dan Tampak Samping (Kanan) Gedung GPIB Kelapa Gading

Gambar 1-8, diketahui bangunan gedung GPIB dengan fungsi ibadah dan sosial memiliki data sebagai berikut : (1) Panjang bangunan yang akan dikondisikan adalah : 23,5 meter, (2) Lebar bangunan yang akan dikondisikan adalah : 9 meter, (3) Tinggi bangunan yang akan dikondisikan adalah 13,1 meter, (4) Finishing dinding luar bangunan adalah Cat Warna Abu-abu ($\alpha = 0,88$).

Penyelesaian dengan menghitung nilai U_w , dimana U_w :



Gambar 9. Detail spesifikasi dinding

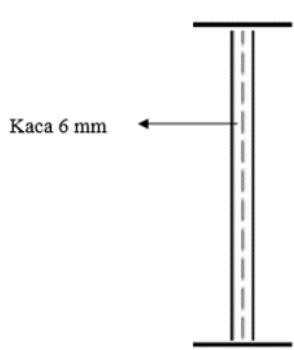
Tabel 5. Perhitungan Nila R Total Dinding

Komponen	$R_K = t/k$	R
Film udara luar		0,044
Plesteran 12 mm	0,012 / 0,533	0,023
Bata 120 mm	0,120 / 0,807	0,149
Plesteran 12 mm	0,012 / 0,533	0,023
Film udara dalam		0,120
R Total		0,359

$$U_w = \frac{1}{R_{total}} \\ = 1 / 0,359$$

$$U_w = 2,786 \text{ Watt/m}^2\text{.K}$$

Dimana U_f :



Gambar 10. Detail spesifikasi dinding

Tabel 6. Perhitungan Nila R Total Kaca

Komponen	$R_K = t/k$	R
Film udara luar		0,044
Kaca 6 mm	0,006 / 1,053	0,006
Film udara dalam		0,120
R Total		0,170

$$U_f = \frac{1}{R_{total}} \\ = 1 / 0,170$$

$$U_f = 5,882 \text{ Watt/m}^2\text{.K}$$

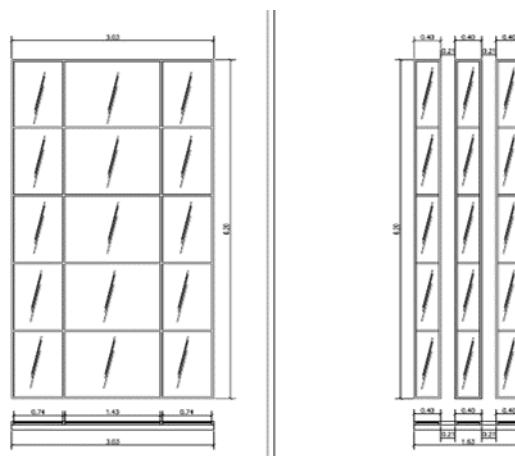
Menghitung nilai TD_{EK} :

$$\begin{aligned} \text{Berat dinding} &= (1568 \times 0,012) + (1760 \times 0,120) + \\ &(1568 \times 0,012) \\ &= 18,816 + 211,2 + 18,816 \\ &= 248,832 \text{ kg/m}^2 \sim \mathbf{TD_{EK} = 10 K} \end{aligned}$$

Menghitung nilai WWR

WWR orientasi Utara

Jendela yang ada pada sisi / fasad bagian utara gedung.



Gambar 11. Detail Jendela Utara

Jumlah luasan jendela secara keseluruhan adalah :
Type 1 : $3,03 \times 6,20 = 18,786 \text{ m}^2$

Type 2 : $0,4 \times 3 \text{ buah} = 1,2 \times 6,20 = 7,44 \text{ m}^2$

Luasan bidang dinding secara keseluruhan adalah :
Untuk Type 1, luasan dinding adalah = $4,1 \text{ m} \times 9,45 \text{ m} = 38,745 \text{ m}^2$

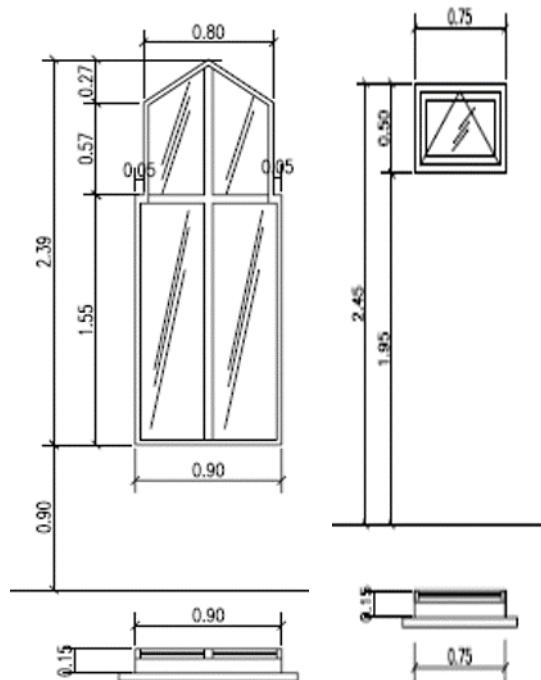
Sehingga **WWR** pada bidang tersebut adalah :
 $18,786 \text{ m}^2 / 38,745 \text{ m}^2 = 0,48$

Untuk Type 2, luasan dinding adalah = $2,65 \text{ m} \times 9,45 \text{ m} = 25,0425 \text{ m}^2$

Sehingga WWR pada bidang tersebut adalah : $7,44 \text{ m}^2 / 25,0425 \text{ m}^2 = 0,29$

WWR orientasi Selatan

Jendela yang ada pada sisi / fasad bagian selatan Gedung.



Gambar 12. Detail Jendela Selatan

Jumlah luasan jendela secara keseluruhan adalah :
Type 5a : $0,9 \times 4 \text{ buah} = 3,6 \times 2,39 = 8,604 \text{ m}^2$
(untuk lantai 2)

Type 5b : $0,9 \times 4 \text{ buah} = 3,6 \times 2,39 = 8,604 \text{ m}^2$
(untuk lantai 3)

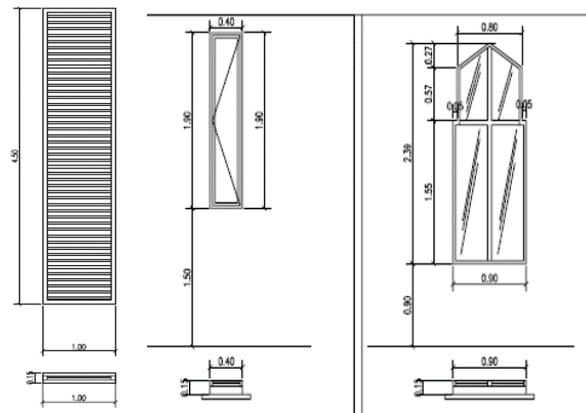
Type 6 : $0,75 \times 0,50 = 0,375 \text{ m}^2$

Untuk Type 5a, luasan dinding adalah = $3,50 \text{ m} \times 9,0 \text{ m} = 31,50 \text{ m}^2$. Sehingga WWR pada bidang tersebut adalah : $8,604 \text{ m}^2 / 31,50 \text{ m}^2 = 0,27$

Untuk Type 5b, luasan dinding adalah = $4,0 \text{ m} \times 8,0 \text{ m} = 32,0 \text{ m}^2$. Sehingga WWR pada bidang tersebut adalah : $8,604 \text{ m}^2 / 32,0 \text{ m}^2 = 0,269$

Untuk Type 6, luasan dinding adalah = $4,0 \text{ m} \times 1,0 \text{ m} = 4,0 \text{ m}^2$. Sehingga WWR pada bidang tersebut adalah : $0,375 \text{ m}^2 / 4,0 \text{ m}^2 = 0,1$

WWR orientasi Barat



Gambar 13. Detail Jendela Barat

Jumlah luasan jendela secara keseluruhan adalah :
Type 3 : $1 \times 4,50 = 4,50 \text{ m}^2$

Type 4 : $0,4 \times 11 \text{ buah} = 4,4 \times 1,90 = 8,36 \text{ m}^2$

Type 5a : $0,9 \times 11 \text{ buah} = 9,9 \times 2,39 = 23,661 \text{ m}^2$
(untuk lantai 2)

Type 5b : $0,9 \times 11 \text{ buah} = 9,9 \times 2,39 = 23,661 \text{ m}^2$
(untuk lantai 3)

Untuk Type 3, luasan dinding adalah = $4,0 \text{ m} \times 5,35 \text{ m} = 21,40 \text{ m}^2$. Sehingga WWR pada bidang tersebut adalah : $4,50 \text{ m}^2 / 21,40 \text{ m}^2 = 0,21$

Untuk Type 4, luasan dinding adalah = $21,0 \text{ m} \times 3,65 \text{ m} = 76,65 \text{ m}^2$. Sehingga WWR pada bidang tersebut adalah : $8,36 \text{ m}^2 / 76,65 \text{ m}^2 = 0,11$

Untuk Type 5a, luasan dinding adalah = $21,0 \text{ m} \times 3,50 \text{ m} = 73,50 \text{ m}^2$. Sehingga WWR pada bidang tersebut adalah : $23,661 \text{ m}^2 / 73,50 \text{ m}^2 = 0,32$

Untuk Type 5b, luasan dinding adalah = $21,0 \text{ m} \times 4,0 \text{ m} = 84,0 \text{ m}^2$. Sehingga WWR pada bidang tersebut adalah : $23,661 \text{ m}^2 / 84,0 \text{ m}^2 = 0,28$

Menghitung nilai SC

SC orientasi Utara

($SC_{KACA} = 0,5 ; I_T = 508,01$ (diambil dari penggunaan software Matahari)) :

Jendela Type 1 : $3,03 \times 6,20 = 18,786 \text{ m}^2$

$$H = A \times I_T$$

$$= 18,786 \times 508,01$$

$$H = 9543,48$$

$$SC_{EF} = H / A \times I_T$$

$$= 9543,48 / 9543,48$$

SC_{EF} = 1 (Tidak Terdapat Fenetras / Peneduh)

$$\begin{aligned} SC &= SC_{KACA} \times SC_{EF} \\ &= 0,5 \times 1 \end{aligned}$$

SC_a = 0,5

Jendela Type 2 : $0,4 \times 3$ buah = $1,2 \times 6,20 = 7,44 \text{ m}^2$

$$\begin{aligned} H &= A \times I_T \\ &= 7,44 \times 508,01 \end{aligned}$$

H = 3779,59

$$\begin{aligned} SC_{EF} &= H / A \times I_T \\ &= 3779,59 / 3779,59 \end{aligned}$$

SC_{EF} = 1 (Tidak Terdapat Fenetras / Peneduh)

$$\begin{aligned} SC &= SC_{KACA} \times SC_{EF} \\ &= 0,5 \times 1 \end{aligned}$$

SC_b = 0,5

SC orientasi Selatan

($SC_{KACA} = 0,5$) :

Jendela Type 5a : $0,9 \times 4$ buah = $3,6 \times 2,39 = 8,604 \text{ m}^2$ (untuk lantai 2)

$$\begin{aligned} A_{EK} &= 1,55 \times 0,90 \\ &= 1,395 \text{ m}^2 \\ &= 1,395 \times 4 \end{aligned}$$

Total A_{EK} = 5,58 m²

$$\begin{aligned} G &= A_{EK} / A \\ &= 5,58 / 8,604 \\ &= 0,649 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} SC_{EF} &= \sum M (G.I_L + I_D) + \sum J (G.I_L + I_D) + \sum S \\ &\quad (G.I_L + I_D) + \sum D (G.I_L + I_D) / \\ &\quad \sum M I_T + \sum J I_T + \sum S I_T + \sum D I_T \\ &= \sum M (0,649 \times 0 + 180,34) + \sum J (0,649 \times \\ &\quad 142,098 + 169,626) + \sum S (0,649 \times 0 + \\ &\quad 180,52) + \sum D (0,649 \times 0 + 149,04) / \\ &\quad 180,34 + 311,72 + 180,52 + 149,04 \\ &= 180,34 + 261,85 + 180,52 + 149,04 / 180,34 \\ &\quad + 311,72 + 180,52 + 149,04 \\ &= 771,75 / 821,62 \end{aligned}$$

SC_{EF} = 0,94

$$\begin{aligned} SC &= SC_{KACA} \times SC_{EF} \\ &= 0,5 \times 0,94 \end{aligned}$$

SC = 0,47

Type 5b : $0,9 \times 4$ buah = $3,6 \times 2,39 = 8,604 \text{ m}^2$

(untuk lantai 3)

$$\begin{aligned} A_{EK} &= 1,55 \times 0,90 \\ &= 1,395 \text{ m}^2 \\ &= 1,395 \times 4 \end{aligned}$$

Total A_{EK} = 5,58 m²

$$\begin{aligned} G &= A_{EK} / A \\ &= 5,58 / 8,604 \end{aligned}$$

G = 0,649

$$\begin{aligned} SC_{EF} &= \sum M (G.I_L + I_D) + \sum J (G.I_L + I_D) + \sum S \\ &\quad (G.I_L + I_D) + \sum D (G.I_L + I_D) / \sum M I_T + \sum J I_T \\ &\quad + \sum S I_T + \sum D I_T \\ &= \sum M (0,649 \times 0 + 180,34) + \sum J (0,649 \times \\ &\quad 142,098 + 169,626) + \sum S (0,649 \times 0 + 180,52) + \sum D (0,649 \times 0 + 149,04) / \\ &\quad 180,34 + 311,72 + 180,52 + 149,04 \\ &= 180,34 + 261,85 + 180,52 + 149,04 + 180,34 \\ &\quad + 311,72 + 180,52 + 149,04 \\ &= 771,75 / 821,62 \end{aligned}$$

SC_{EF} = 0,94

$$\begin{aligned} SC &= SC_{KACA} \times SC_{EF} \\ &= 0,5 \times 0,94 \end{aligned}$$

SC = 0,47

Jendela Type 6 : $0,75 \times 0,50 = 0,375 \text{ m}^2$

($SC_{KACA} = 0,5$; $I_T = 311,72$ (diambil dari penggunaan software Matahari)) :

$$\begin{aligned} H &= A \times I_T \\ &= 0,375 \times 311,72 \end{aligned}$$

H = 116,895

$$\begin{aligned} SC_{EF} &= H / A \times I_T \\ &= 116,895 / 116,895 \end{aligned}$$

SC_{EF} = 1 (Tidak Terdapat Fenetras / Peneduh)

$$\begin{aligned} SC &= SC_{KACA} \times SC_{EF} \\ &= 0,5 \times 1 \end{aligned}$$

SC = 0,5

SC orientasi Barat

Jendela Type 4 : $0,4 \times 11$ buah = $4,4 \times 1,90 = 8,36 \text{ m}^2$

($SC_{KACA} = 0,5$; $I_T = 180,73$ (diambil dari penggunaan software Matahari)) :

$$\begin{aligned} H &= A \times I_T \\ &= 8,36 \times 180,73 \end{aligned}$$

H = 1510,903

$$\begin{aligned} SC_{EF} &= H / A \times I_T \\ &= 1510,903 / 1510,903 \end{aligned}$$

SC_{EF} = 1 (Tidak Terdapat Fenetras / Peneduh)

$$\begin{aligned} SC &= SC_{KACA} \times SC_{EF} \\ &= 0,5 \times 1 \end{aligned}$$

SC = 0,5

Jendela 5a : $0,9 \times 11$ buah = $9,9 \times 2,39 = 23,661 \text{ m}^2$ (untuk lantai 2)

($SC_{KACA} = 0,5$) :

$$\begin{aligned} A_{EK} &= 1,55 \times 0,90 \\ &= 1,395 \text{ m}^2 \\ &= 1,395 \times 11 \end{aligned}$$

Total A_{EK} = 15,345 m²

$$\begin{aligned} G &= A_{EK} / A \\ &= 15,345 / 23,661 \end{aligned}$$

G = 0,649

$$\begin{aligned} SC_{EF} &= \sum M (G.I_L + I_D) + \sum J (G.I_L + I_D) + \sum S \\ &(G.I_L + I_D) + \sum D (G.I_L + I_D) / \sum M I_T + \sum J I_T + \sum S I_T + \\ &\sum D I_T \\ &= \sum M (0,649 \times 0,22 + 180,34) + \sum J (0,649 \times 0 + \\ &169,63) + \sum S (0,649 \times 0,22 + 180,52) + \sum D \\ &(0,649 \times 0,68 + 149,04) / 180,56 + 169,63 + \\ &180,73 + 149,72 \\ &= 180,48 + 169,63 + 180,66 + 149,48 / 180,34 + \\ &311,72 + 180,52 + 149,04 \\ &= 680,25 / 821,62 \end{aligned}$$

SC_{EF} = 0,83

$$\begin{aligned} SC &= SC_{KACA} \times SC_{EF} \\ &= 0,5 \times 0,83 \end{aligned}$$

SC = 0,415

Jendela 5b : 0,9 x 11 buah = 9,9 x 2,39 = 23,661 m² (untuk lantai 3)

(SC_{KACA} = 0,5) :

$$\begin{aligned} A_{EK} &= 1,55 \times 0,90 \\ &= 1,395 \text{ m}^2 \\ &= 1,395 \times 11 \end{aligned}$$

Total A_{EK} = 15,345 m²

$$\begin{aligned} G &= A_{EK} / A \\ &= 15,345 / 23,661 \end{aligned}$$

G = 0,649

$$\begin{aligned} SC_{EF} &= \sum M (G.I_L + I_D) + \sum J (G.I_L + I_D) + \sum S \\ &(G.I_L + I_D) + \sum D (G.I_L + I_D) / \\ &\sum M I_T + \sum J I_T + \sum S I_T + \sum D I_T \\ &= \sum M (0,649 \times 0,22 + 180,34) + \sum J (0,649 \times 0 + \\ &169,63) + \sum S (0,649 \times 0,22 + 180,52) + \sum D \\ &(0,649 \times 0,68 + 149,04) / 180,56 + 169,63 + \\ &180,73 + 149,72 \\ &= 180,48 + 169,63 + 180,66 + 149,48 / 180,34 + \\ &311,72 + 180,52 + 149,04 \\ &= 680,25 / 821,62 \end{aligned}$$

SC_{EF} = 0,83

$$\begin{aligned} SC &= SC_{KACA} \times SC_{EF} \\ &= 0,5 \times 0,83 \end{aligned}$$

SC = 0,415

Menghitung nilai OTTV pada orientasi bangunan

OTTV orientasi Utara_a

$$\begin{aligned} &= \alpha [U_w x (1 - WWR_a)] x TD_{EK} + (SC_a x WWR_a x \\ &SF) + (U_f x WWR_a x \Delta T) \\ &= 0,88 [2,786 x (1 - 0,48)] x 10 + (0,5 x 0,48 x \\ &130) + (5,882 x 0,48 x 5) \\ &= 0,88 [2,786 x 0,52] x 10 + 31,2 + 14,1168 \\ &= 0,88 x 1,44872 x 10 + 31,2 + 14,1168 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} &= 1,2748736 x 10 + 31,2 + 14,1168 \\ &= 12,748736 + 31,2 + 14,1168 \\ &= 58,065536 \\ &= \mathbf{58,065 \text{ Watt/m}^2} \end{aligned}$$

OTTV orientasi Utara_b

$$\begin{aligned} &= \alpha [U_w x (1 - WWR_b)] x TD_{EK} + (SC_b x WWR_b x \\ &SF) + (U_f x WWR_b x \Delta T) \\ &= 0,88 [2,786 x (1 - 0,29)] x 10 + (0,5 x 0,29 x \\ &130) + (5,882 x 0,29 x 5) \\ &= 0,88 [2,786 x 0,71] x 10 + 18,85 + 8,5289 \\ &= 0,88 x 1,97806 x 10 + 18,85 + 8,5289 \\ &= 1,7406928 x 10 + 18,85 + 8,5289 \\ &= 17,406928 + 18,85 + 8,5289 \\ &= 44,785828 \\ &= \mathbf{44,785 \text{ Watt/m}^2} \end{aligned}$$

OTTV orientasi Selatan_a

$$\begin{aligned} &= \alpha [U_w x (1 - WWR_a)] x TD_{EK} + (SC_a x WWR_a x \\ &SF) + (U_f x WWR_a x \Delta T) \\ &= 0,88 [2,786 x (1 - 0,27)] x 10 + (0,47 x 0,27 x \\ &97) + (5,882 x 0,27 x 5) \\ &= 0,88 [2,786 x 0,73] x 10 + 12,3093 + 7,9407 \\ &= 0,88 x 2,03378 x 10 + 12,3093 + 7,9407 \\ &= 1,7897264 x 10 + 12,3093 + 7,9407 \\ &= 17,897264 + 12,3093 + 7,9407 \\ &= 22,0397264 \\ &= \mathbf{22,0397264 \text{ Watt/m}^2} \end{aligned}$$

OTTV orientasi Selatan_b

$$\begin{aligned} &= \alpha [U_w x (1 - WWR_b)] x TD_{EK} + (SC_b x WWR_b x \\ &SF) + (U_f x WWR_b x \Delta T) \\ &= 0,88 [2,786 x (1 - 0,269)] x 10 + (0,47 x 0,269 x \\ &97) + (5,882 x 0,269 x 5) \\ &= 0,88 [2,786 x 0,731] x 10 + 12,26371 + 7,91129 \\ &= 0,88 x 2,036566 x 10 + 12,26371 + 7,91129 \\ &= 1,79217808 x 10 + 12,26371 + 7,91129 \\ &= 17,9217808 + 12,26371 + 7,91129 \\ &= 38,0967808 \\ &= \mathbf{38,0967808 \text{ Watt/m}^2} \end{aligned}$$

OTTV orientasi Selatan_c

$$\begin{aligned} &= \alpha [U_w x (1 - WWR_c)] x TD_{EK} + (SC_c x WWR_c x \\ &SF) + (U_f x WWR_c x \Delta T) \\ &= 0,88 [2,786 x (1 - 0,1)] x 10 + (0,5 x 0,1 x 97) + \\ &(5,882 x 0,1 x 5) \\ &= 0,88 [2,786 x 0,9] x 10 + 4,85 + 2,941 \\ &= 0,88 x 2,5074 x 10 + 4,85 + 2,941 \\ &= 2,206512 x 10 + 4,85 + 2,941 \\ &= 22,06512 + 4,85 + 2,941 \\ &= 29,85612 \\ &= \mathbf{29,856 \text{ Watt/m}^2} \end{aligned}$$

OTTV orientasi Timur

$$\begin{aligned}
 &= \alpha [U_w x (1 - WWR)] x TD_{EK} + (SC x WWR x SF) + (U_f x WWR x \Delta T) \\
 &= 0,88 [2,786 x (1 - 0)] x 10 + (0 x 0 x 112) + (5,882 x 0 x 5) \\
 &= 0,88 [2,786 x 1] x 10 + 0 + 0 \\
 &= 0,88 x 2,786 x 10 + 0 + 0 \\
 &= 2,45168 x 10 + 0 + 0 \\
 &= 24,5168 + 0 + 0 \\
 &= 24,5168 \\
 &= \mathbf{24,517 \text{ Watt/m}^2}
 \end{aligned}$$

OTTV orientasi Barat_a

$$\begin{aligned}
 &= \alpha [U_w x (1 - WWR_a)] x TD_{EK} + (SC_a x WWR_a x SF) + (U_f x WWR_a x \Delta T) \\
 &= 0,88 [2,786 x (1 - 0,21)] x 10 + (0 x 0,21 x 243) + (5,882 x 0,21 x 5) \\
 &= 0,88 [2,786 x 0,79] x 10 + 0 + 6,1761 \\
 &= 0,88 x 2,20094 x 10 + 0 + 6,1761 \\
 &= 1,9368272 x 10 + 0 + 6,1761 \\
 &= 19,368272 + 0 + 6,1761 \\
 &= 8,1129272 \\
 &= \mathbf{8,113 \text{ Watt/m}^2}
 \end{aligned}$$

OTTV orientasi Barat_b

$$\begin{aligned}
 &= \alpha [U_w x (1 - WWR_b)] x TD_{EK} + (SC_b x WWR_b x SF) + (U_f x WWR_b x \Delta T) \\
 &= 0,88 [2,786 x (1 - 0,11)] x 10 + (0,5 x 0,11 x 243) + (5,882 x 0,11 x 5) \\
 &= 0,88 [2,786 x 0,89] x 10 + 13,365 + 3,2351 \\
 &= 0,88 x 2,47954 x 10 + 13,365 + 3,2351 \\
 &= 2,1819952 x 10 + 13,365 + 3,2351 \\
 &= 21,819952 + 13,365 + 3,2351 \\
 &= 38,420052 \\
 &= \mathbf{38,420 \text{ Watt/m}^2}
 \end{aligned}$$

OTTV orientasi Barat_c

$$\begin{aligned}
 &= \alpha [U_w x (1 - WWR_c)] x TD_{EK} + (SC_c x WWR_c x SF) + (U_f x WWR_c x \Delta T) \\
 &= 0,88 [2,786 x (1 - 0,32)] x 10 + (0,415 x 0,32 x 243) + (5,882 x 0,32 x 5) \\
 &= 0,88 [2,786 x 0,68] x 10 + 32,2704 + 9,4112 \\
 &= 0,88 x 1,89448 x 10 + 32,2704 + 9,4112 \\
 &= 1,6671424 x 10 + 32,2704 + 9,4112 \\
 &= 16,671424 + 32,2704 + 9,4112 \\
 &= 58,353024 \\
 &= \mathbf{58,353 \text{ Watt/m}^2}
 \end{aligned}$$

OTTV orientasi Barat_d

$$\begin{aligned}
 &= \alpha [U_w x (1 - WWR_d)] x TD_{EK} + (SC_d x WWR_d x SF) + (U_f x WWR_d x \Delta T)
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 &= 0,88 [2,786 x (1 - 0,28)] x 10 + (0,415 x 0,28 x 243) + (5,882 x 0,28 x 5) \\
 &= 0,88 [2,786 x 0,72] x 10 + 28,2366 + 8,2348 \\
 &= 0,88 x 2,00592 x 10 + 28,2366 + 8,2348 \\
 &= 1,7652096 x 10 + 28,2366 + 8,2348 \\
 &= 17,652096 + 28,2366 + 8,2348 \\
 &= 54,123496 \\
 &= \mathbf{54,123 \text{ Watt/m}^2}
 \end{aligned}$$

Menghitung nilai OTTV seluruh selubung bangunan

$$\begin{aligned}
 OTTV &= (A_{Utara} x (OTTV_a + OTTV_b)) + (A_{Selatan} x (OTTV_a + OTTV_b + OTTV_c)) + (A_{Timur} x OTTV) + (A_{Barat} x (OTTV_a + OTTV_b + OTTV_c + OTTV_d)) / A_{Utara} + A_{Selatan} + A_{Timur} + A_{Barat} \\
 &= (117,9 \text{ m}^2 x (58,065 + 44,785)) + (117,9 \text{ m}^2 x (22,040 + 38,097 + 29,856)) + (343,22 \text{ m}^2 x 24,517) + (343,22 \text{ m}^2 x (8,113 + 38,420 + 58,353 + 54,123)) / 117,9 \text{ m}^2 + 117,9 \text{ m}^2 + 343,22 \text{ m}^2 + 343,22 \text{ m}^2 \\
 &= (117,9 \text{ m}^2 x 102,85) + (117,9 \text{ m}^2 x 89,993) + (343,22 \text{ m}^2 x 24,517) + (343,22 \text{ m}^2 x 159,009) / 117,9 \text{ m}^2 + 117,9 \text{ m}^2 + 343,22 \text{ m}^2 + 343,22 \text{ m}^2 = 12126,015 + 10610,1747 + 8414,72474 + 54575,06898 / 117,9 \text{ m}^2 + 117,9 \text{ m}^2 + 343,22 \text{ m}^2 + 343,22 \text{ m}^2 \\
 &= 85725,98342 \text{ Watt} / 922,24 \text{ m}^2 \\
 &= 92,95409375 \text{ Watt} / \text{m}^2 \\
 &\mathbf{OTTV = 92,954 \text{ Watt / m}^2}
 \end{aligned}$$

KESIMPULAN DAN SARAN

Adapun kesimpulan dari penelitian ini adalah (1) Pada umumnya, Bangunan GPIB Kelapa Gading ini memiliki banyak jendela yang besar-besar dan jendela tersebut pada umumnya tidak memiliki fenetrasi sinar matahari yang mengakibatkan radiasi langsung = radiasi total, (2) OTTV tiap-tiap orientasi ada beragam yakni di bawah 45 watt/m² (jumlahnya sangat besar), olehnya itu total OTTV keseluruhan selubung bangunan jauh di atas 45 watt/m², (3) Bangunan GPIB Kelapa Gading perlu dikontrol ulang terhadap desain dan kenyamanan bangunannya, karena banyaknya bukaan (jendela) yang ada pada sisi barat bangunan dan pada sisi utara bangunan terdapat jendela yang sangat Panjang (menerus) sehingga mengakibatkan panas /radiasi matahari yang diserap oleh bangunan sangat jauh dari standar yang ditetapkan oleh SNI 03-6989-2000.

DAFTAR PUSTAKA

- [1] Nasional BS (2000) Konservasi energi selubung bangunan pada bangunan gedung. SNI 03-6389-2000, Jakarta, Indonesia.
- [2] Loekita S (2006) Analisis Konservasi Energi Melalui Selubung Bangunan. *Civil Engineering Dimension* Vol. 8, No. 2: hal. pp. 93-98.
- [3] Sujatmiko W (2010) Studi Peluang Penghematan Pemakaian Energi pada Gedung Sekretariat Jenderal Pekerjaan Umum. *Jurnal Permukiman* Vol. 5, No. 3: hal. 124-131.
- [4] Setiani AN, Harani AR, Riskiyanto R (2018) PERHITUNGAN OVERALL THERMAL TRANSFER VALUE (OTTV) PADA SELUBUNG BANGUNAN. *Arsir* Vol. 1, No. 2: hal. 100-109.
- [5] Satwiko P (2008) Fisika Bangunan. Yogyakarta: Andi.
- [6] Sangkertadi (2006) Fisika Bangunan untuk Mahasiswa Teknik, Arsitektur dan Praktisi. Bogor: Pustaka Wirausaha Muda.



© 2019 the Author(s), licensee Jurnal LINEARS. This is an open access article distributed under the terms of the Creative Commons Attribution License (<http://creativecommons.org/licenses/by/4.0/>)