

防潮验算计算书

公共建筑

工程名称	新建项目
工程地点	广西-柳州
设计编号	
建设单位	
设计单位	
设 计 人	
校 对 人	
审 核 人	
计算日期	2023 年 3 月 1 日



采用软件	斯维尔节能设计 BECS2022
软件版本	20200923
研发单位	北京绿建软件股份有限公司
正版授权码	T13389578874

目 录

1	建筑概况	3
2	评价依据	3
2.1	评价目标	3
2.2	评价方法	3
3	防潮验算计算过程	4
3.1	计算条件	4
3.2	屋顶构造一	5
3.2.1	冷凝计算界面至围护结构内表面之间的热阻 $R_{o,i}$	5
3.2.2	冷凝计算界面温度 θ_c	5
3.2.3	围护结构冷凝受潮验算	5
3.3	外墙构造一	6
3.3.1	冷凝计算界面至围护结构内表面之间的热阻 $R_{o,i}$	6
3.3.2	冷凝计算界面温度 θ_c	6
3.3.3	围护结构冷凝受潮验算	6
3.4	阳台隔墙构造一	7
3.4.1	冷凝计算界面至围护结构内表面之间的热阻 $R_{o,i}$	7
3.4.2	冷凝计算界面温度 θ_c	7
3.4.3	围护结构冷凝受潮验算	7
4	验算结论	8

1 建筑概况

工程名称	新建项目	
工程地点	广西-柳州	
地理位置	北纬：24.00°	东经：109.40°
气候子区	夏热冬暖北区	
建筑面积	地上 11954 m ²	地下 0 m ²
建筑层数	地上 5	地下 0
建筑高度	22.0m	
结构类型		

2 评价依据

1. 《公共建筑节能设计标准》GB50189-2015
2. 《民用建筑热工设计规范》GB50176
3. 《绿色建筑评价标准》GB/T 50378-2019
4. 《绿色建筑评价技术细则》
5. 施工图、设计说明、节能计算书

2.1 评价目标

1. 依据《民用建筑热工设计规范》GB50176和《绿色建筑评价标准》GB/T 50378-2019的要求和规定，采暖期间，围护结构中保温材料因内部冷凝受潮而增加的重量湿度允许增量，应符合要求。
2. 通过计算采暖期间围护结构中保温材料因内部冷凝受潮而增加的湿度，判断是否不大于《民用建筑热工设计规范》GB50176规定的采暖期间保温材料重量湿度的允许增量。

2.2 评价方法

根据《民用建筑热工设计规范》GB50176-2016 第 7.1.4 条，当围护结构内部可能发生冷凝时，冷凝计算界面内侧所需的蒸汽渗透阻应按式（3.2-1）计算：

$$H_{o,i} = \frac{P_i - P_{s,c}}{10\rho_o\delta_i[\Delta\omega] + \frac{P_{s,c} - P_e}{H_{o,e}}} \quad (3.2-1)$$

则推导：

$$[\Delta\omega] = \frac{24Z \left(\frac{P_i - P_{s,c}}{H_{o,i}} - \frac{P_{s,c} - P_e}{H_{o,e}} \right)}{10\rho_o\delta_i} \quad (3.2-2)$$

式中：

$[\Delta\omega]$ —采暖期间保温材料重量湿度的允许增量限值(%)；

$H_{o,i}$ —冷凝计算界面内侧实际的蒸汽渗透阻(m²·h·Pa/g)；

$H_{o,e}$ —冷凝计算界面至围护结构外表面之间的蒸汽渗透阻 ($\text{m}^2 \cdot \text{h} \cdot \text{Pa/g}$)；

P_i —室内空气水蒸气分压力 (Pa)，根据室内计算温度和相对湿度确定；

P_e —室外空气水蒸气分压力 (Pa)，根据本规范附录三附表3.1查得的采暖期室外平均温度和平均相对湿度确定；

$P_{s,c}$ —冷凝计算界面处与界面温度 θ_c 对应的饱和水蒸气分压力 (Pa)；

Z —采暖期天数，应符合本规范附录三附表3.1的规定；

ρ_0 —保温材料的干密度 (kg/m^3)；

δ_i —保温材料厚度 (m)；

冷凝计算界面温度可按下式计算：

$$\theta_c = t_i - \frac{t_i - \bar{t}_e}{R_o} (R_i + R_{o,i})$$

式中： θ_c —冷凝计算界面温度 ($^{\circ}\text{C}$)

t_i —室内计算温度 ($^{\circ}\text{C}$)

\bar{t}_e —采暖期室外平均温度 ($^{\circ}\text{C}$)

R_o —围护结构传热阻 ($\text{m}^2 \cdot \text{K/W}$)

R_i —内表面换热阻 ($\text{m}^2 \cdot \text{K/W}$)

$R_{o,i}$ —冷凝计算界面至围护结构内表面之间的热阻 ($\text{m}^2 \cdot \text{K/W}$)

3 防潮验算计算过程

3.1 计算条件

R_i 内表面换热阻 ($\text{m}^2 \cdot \text{K/W}$)	0.11	按《民用建筑热工设计规范》GB50176附录 B.4 的规定采用。
t_i 室内计算温度($^{\circ}\text{C}$)	18	按《民用建筑热工设计规范》GB50176第 3.3.1 条规定采用。
室内相对湿度(%)	60	按《民用建筑热工设计规范》GB50176第 3.3.1 条规定采用。
\bar{t}_e 采暖期室外平均温度 ($^{\circ}\text{C}$)	4.10	按《民用建筑热工设计规范》GB50176附录表 A.0.1 确定。
室外相对湿度(%)	65	按《民用建筑热工设计规范》GB50176附录表 A.0.1 确定。
Z 采暖天数	0	按《民用建筑热工设计规范》GB50176

	附录 A 表 A.0.1 确定。
--	------------------

注：气象数据参考 广西-桂林.

3.2 屋顶构造一

材料名称 (由上到下)	厚度 δ	导热系数 λ	修正 系数	密度	蒸汽渗透系数	热阻 R
	(mm)	W/(m.K)	α	Kg/m ³	g/(m.h.KPa)	(m ² K)/W
酚醛泡沫板（用于墙体）	20	0.034	1.00	60.00	0.0000	0.588
挤塑聚苯板($\rho=25-32$)	32	0.030	1.20	28.50	0.0000	0.889
防水层	2	0.042	1.00	30.00	0.0000	0.048
防水层	2	0.042	1.00	30.00	0.0000	0.048
酚醛泡沫板（用于墙体）	20	0.034	1.00	60.00	0.0000	0.588
细石混凝土	20	1.510	1.00	2300.00	0.0000	0.013
钢筋混凝土	120	1.740	1.00	2500.00	0.0158	0.069
玻璃棉板、毡	20	0.040	1.00	40.00	0.4880	0.500

3.2.1 冷凝计算界面至围护结构内表面之间的热阻 $R_{o,i}$

围护结构冷凝计算界面的位置，应取保温层与外侧密实材料层的交界处。 $R_{o,i}=0.50$

3.2.2 冷凝计算界面温度 θ_c

$$\theta_c = t_i - \frac{t_i - t_e}{R_o} (R_i + R_{o,i})$$

将参数代入上式， $\theta_c=15.08$

3.2.3 围护结构冷凝受潮验算

$H_{o,i}$	$H_{o,i}$ —冷凝计算界面内侧 实际的蒸汽渗透阻 (m ² ·h· Pa/g)	40.98	
$H_{o,e}$	$H_{o,e}$ —冷凝计算界面至围 护结构外表面之间的蒸汽 渗透阻 (m ² ·h·Pa/g)	7594.94	
P_i	P_i —室内空气水蒸气分压 力 (Pa)	1237.20	根据室内计算温度和相对湿度确定。
P_e	P_e —室外空气水蒸气分	532.29	根据采暖期室外平均温度和

	压力 (Pa)		平均相对湿度确定。
$P_{s.c}$	$P_{s.c}$ — 冷凝计算界面处与界面温度 θ_c 对应的饱和水蒸气分压力 (Pa)	1712.93	
ρ_0	ρ_0 — 保温材料的干密度 (kg/m ³)	40.00	
δ_i	δ_i — 保温材料厚度 (m)	0.02	
$[\Delta\omega] = \frac{24Z \left(\frac{P_i - P_{s.c}}{H_{o.i}} - \frac{P_{s.c} - P_e}{H_{o.e}} \right)}{10\rho_0\delta_i}$	$[\Delta\omega]$ — 采暖期间保温材料重量湿度的增量 (%)	0.00	增量限值 (%) = 10.00

3.3 外墙构造一

材料名称 (由上到下)	厚度 δ	导热系数 λ	修正 系数	密度	蒸汽渗透系数	热阻 R
	(mm)	W/(m.K)	α	Kg/m ³	g/(m.h.KPa)	(m ² K)/W
水泥砂浆	20	0.930	1.00	1800.00	0.0210	0.022
挤塑聚苯乙烯泡沫塑料 (带表皮)	20	0.030	1.20	35.00	0.0000	0.556
水泥砂浆	20	0.930	1.00	1800.00	0.0210	0.022
钢筋混凝土	200	1.740	1.00	2500.00	0.0158	0.115
石灰砂浆	20	0.810	1.00	1600.00	0.0443	0.025

3.3.1 冷凝计算界面至围护结构内表面之间的热阻 $R_{o.i}$

围护结构冷凝计算界面的位置, 应取保温层与外侧密实材料层的交界处。 $R_{o.i}=0.72$

3.3.2 冷凝计算界面温度 θ_c

$$\theta_c = t_i - \frac{t_i - \bar{t}_e}{R_o} (R_i + R_{o.i})$$

将参数代入上式, $\theta_c=5.21$

3.3.3 围护结构冷凝受潮验算

$H_{o.i}$	$H_{o.i}$ — 冷凝计算界面内侧实际的蒸汽渗透阻 (m ² ·h·Pa/g)	14062.08	
$H_{o.e}$	$H_{o.e}$ — 冷凝计算界面至围护结构外表面之间的蒸汽	952.38	

	渗透阻 ($\text{m}^2 \cdot \text{h} \cdot \text{Pa/g}$)		
P_i	P_i —室内空气水蒸气分压力 (Pa)	1237.20	根据室内计算温度和相对湿度确定。
P_e	P_e —室外空气水蒸气分压力 (Pa)	532.29	根据采暖期室外平均温度和平均相对湿度确定。
$P_{s.c}$	$P_{s.c}$ —冷凝计算界面处与界面温度 θ_c 对应的饱和水蒸气分压力 (Pa)	885.01	
ρ_0	ρ_0 —保温材料的干密度 (kg/m^3)	35.00	
δ_i	δ_i —保温材料厚度 (m)	0.02	
$[\Delta\omega] = \frac{24Z \left(\frac{P_i - P_{s.c}}{H_{o.i}} - \frac{P_{s.c} - P_e}{H_{o.e}} \right)}{10\rho_0\delta_i}$	$[\Delta\omega]$ —采暖期间保温材料重量湿度的增量 (%)	0.00	增量限值 (%) = 10.00

3.4 阳台隔墙构造一

材料名称 (由上到下)	厚度 δ	导热系数 λ	修正 系数	密度	蒸汽渗透系数	热阻 R
	(mm)	W/(m.K)	α	Kg/m ³	g/(m.h.KPa)	(m ² K)/W
水泥砂浆	20	0.930	1.00	1800.00	0.0210	0.022
挤塑聚苯乙烯泡沫塑料 (带表皮)	20	0.030	1.20	35.00	0.0000	0.556
水泥砂浆	20	0.930	1.00	1800.00	0.0210	0.022
钢筋混凝土	200	1.740	1.00	2500.00	0.0158	0.115
石灰砂浆	20	0.810	1.00	1600.00	0.0443	0.025

3.4.1 冷凝计算界面至围护结构内表面之间的热阻 $R_{o.i}$

围护结构冷凝计算界面的位置, 应取保温层与外侧密实材料层的交界处。 $R_{o.i}=0.72$

3.4.2 冷凝计算界面温度 θ_c

$$\theta_c = t_i - \frac{t_i - t_e}{R_o} (R_i + R_{o.i})$$

将参数代入上式, $\theta_c=5.21$

3.4.3 围护结构冷凝受潮验算

$H_{o.i}$	$H_{o.i}$ —冷凝计算界面内侧	14062.08	
-----------	---------------------	----------	--

	实际的蒸汽渗透阻 ($\text{m}^2 \cdot \text{h} \cdot \text{Pa/g}$)		
$H_{o,e}$	$H_{o,e}$ — 冷凝计算界面至围护结构外表面之间的蒸汽渗透阻 ($\text{m}^2 \cdot \text{h} \cdot \text{Pa/g}$)	952.38	
P_i	P_i — 室内空气水蒸气分压力 (Pa)	1237.20	根据室内计算温度和相对湿度确定。
P_e	P_e — 室外空气水蒸气分压力 (Pa)	532.29	根据采暖期室外平均温度和平均相对湿度确定。
$P_{s,c}$	$P_{s,c}$ — 冷凝计算界面处与界面温度 θ_c 对应的饱和水蒸气分压力 (Pa)	885.01	
ρ_0	ρ_0 — 保温材料的干密度 (kg/m^3)	35.00	
δ_i	δ_i — 保温材料厚度 (m)	0.02	
$[\Delta\omega] = \frac{24Z \left(\frac{P_i - P_{s,c}}{H_{o,i}} - \frac{P_{s,c} - P_e}{H_{o,e}} \right)}{10\rho_0\delta_i}$	$[\Delta\omega]$ — 采暖期间保温材料重量湿度的增量 (%)	0.00	增量限值 (%) = 10.00

4 验算结论

类型	构造	增量限值(%)	实际增量(%)	结论
屋顶	屋顶构造一	10	0	满足
外墙	外墙构造一	10	0	满足
阳台隔墙	阳台隔墙构造一	10	0	满足