

CALCULATION OF THERMAL CONDUCTIVITY AND MOISTURE REGIMES IN HISTORICAL BUILDINGS

2012-04-12 Vilnius

1

THERMAL AND MOISTURE PROCESS

- STATIONARY PROCESSES

DW2012 /Stationary processes (monthly)

- NON – STATIONARY PROCESSES

WUFI (24 hours; Seasonal processes)

1. Standard documents for designing of thermal insulations
2. Thermal properties of materials of historical buildings.
3. Designing of internal insulation.
4. Calculation of thermal resistance.
5. Calculation of thermal bridges 2D/3D.
6. Modeling a moisture mode in walls.
7. Calculation of thermal losses of buildings.
8. Estimation of energy qualities of buildings .
9. Programs for calculation thermal and moisture modes

STANDARD DOCUMENTS

- EN ISO 6946; EN ISO 7345;
EN ISO 9251; EN ISO 9288; EN ISO 9346;
EN ISO 10077; EN ISO 12524 ...
- STR 2.05.01:2005. Pastatų atitvarų šiluminė technika.
- STR 2.01.09:2005. Pastato energinio naudingumo įvertinimas.

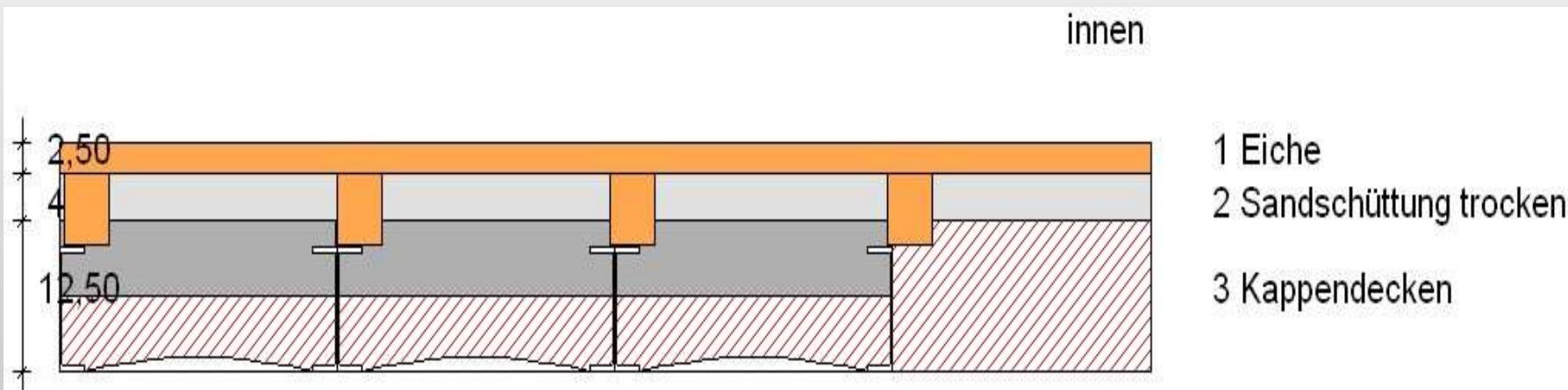
LOCAL DATA BASES OF A CLIMATE

The minimum daily temperatre °C

- Vilnius -27
- Kaunas -27
- Klaipėda -24
- Riga -24
- Tallinn -24
- Hamburg -16 (DW2012 DB)
- Stockholm -20 (DW2012 DB)
- Warsaw -19 (DW2012 DB)

THERMAL PROPERTIES OF MATERIALS OF HISTORICAL BUILDINGS

- DW2012 DB (Historical Buildings)

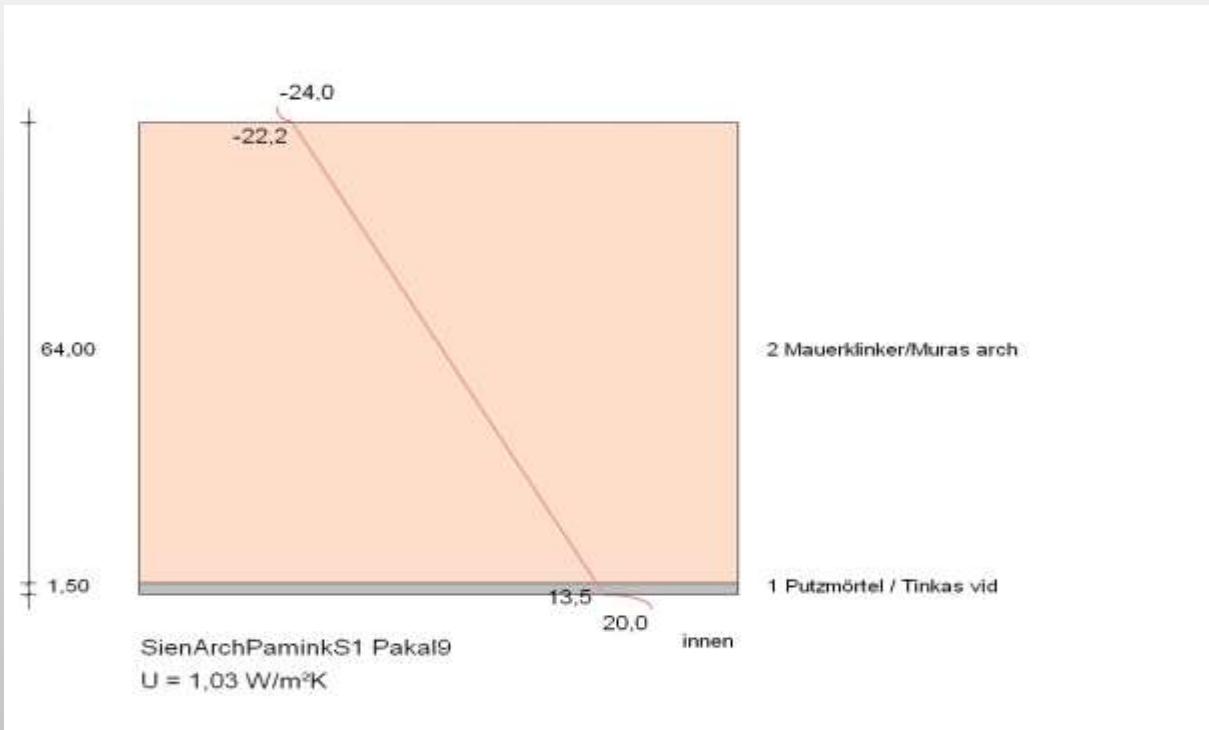


Decke (nach unten) KD1 E18

$$U = 1,48 \text{ W/m}^2\text{K}$$

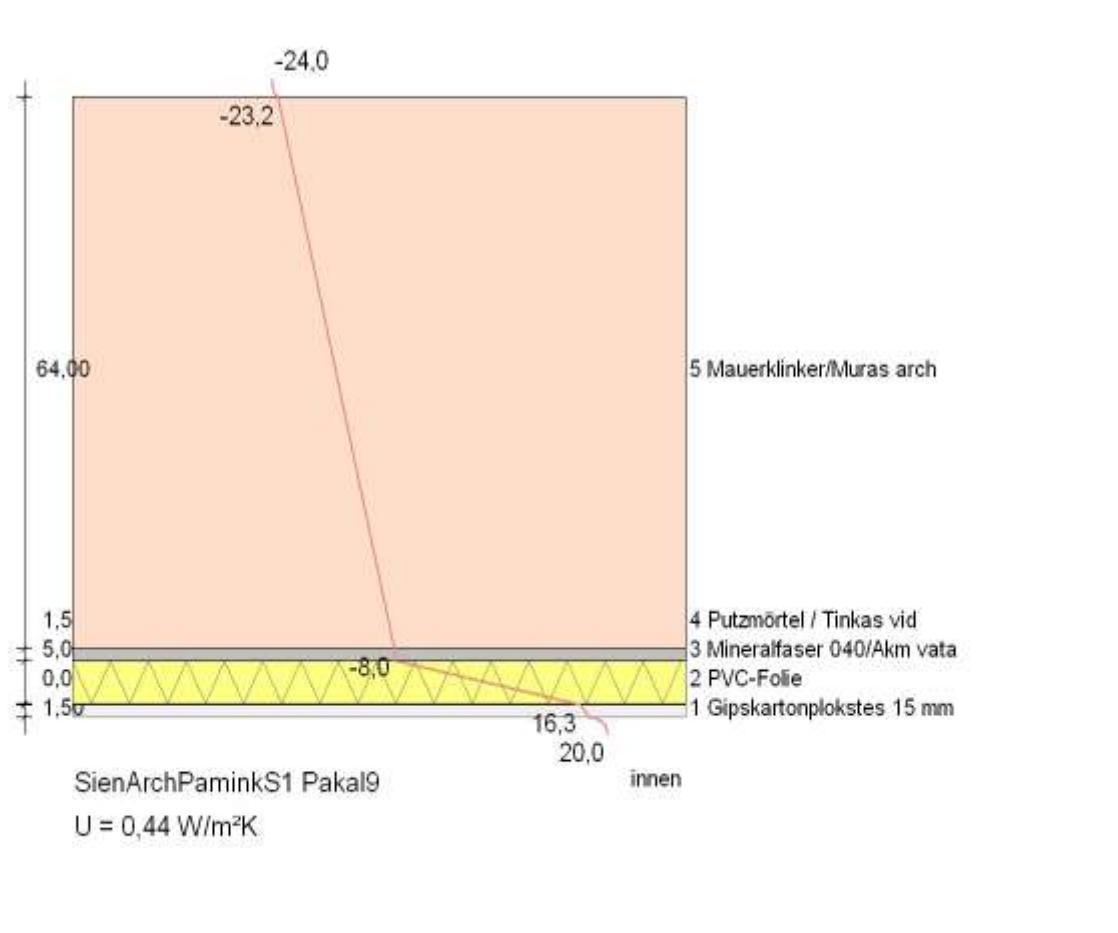
DESIGNING OF INTERNAL INSULATION (insulation of buildings)

Temperature modes 1 in walls. Starting position



Temperature modes 2 in walls.

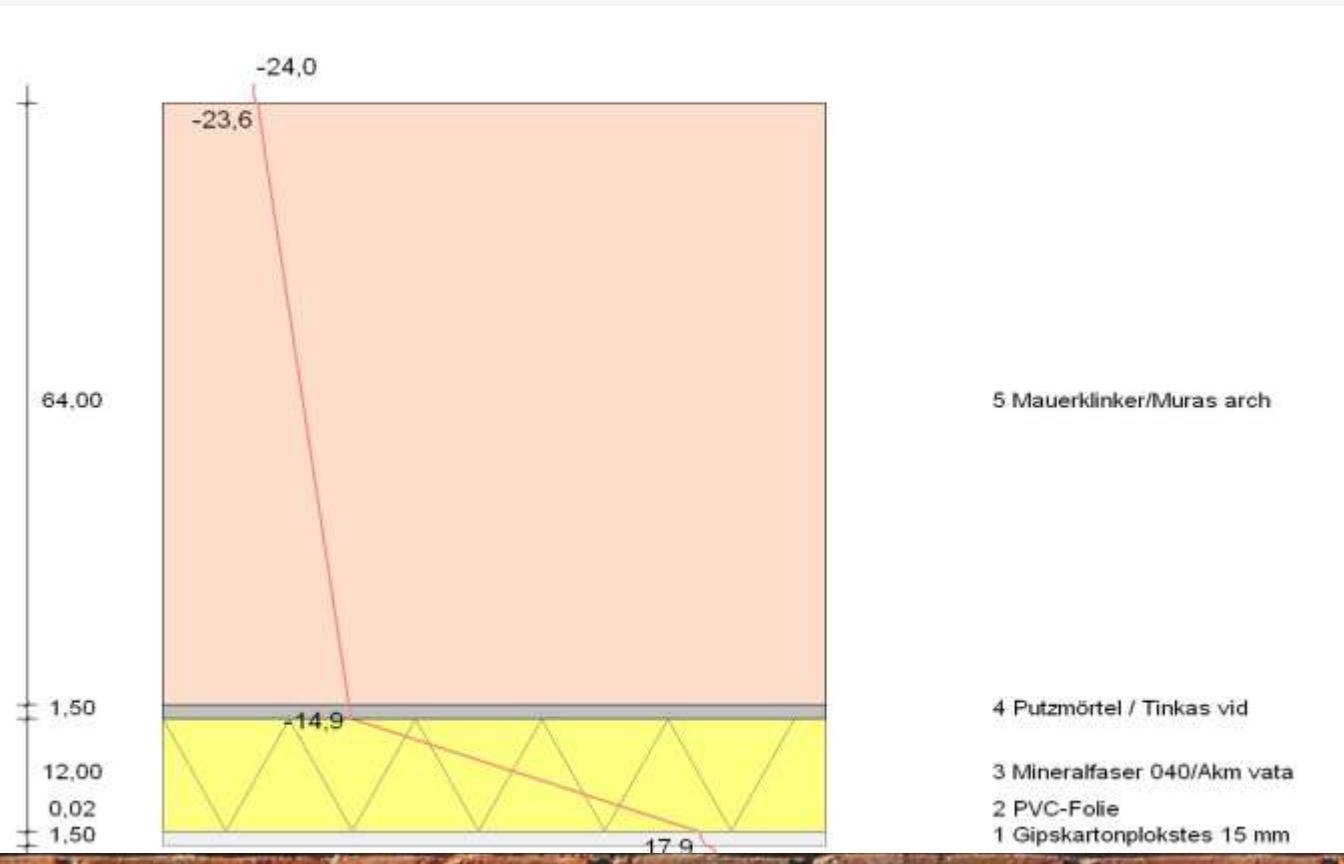
Walls design. Insulation $t = 5$ cm rockwool



$R_s = 2,27 >$
 $R_n = 4,0.$
 Does not satisfy requirements.

Temperature modes 3 in walls.

Walls design. Insulation $t = 10$ cm rockwool



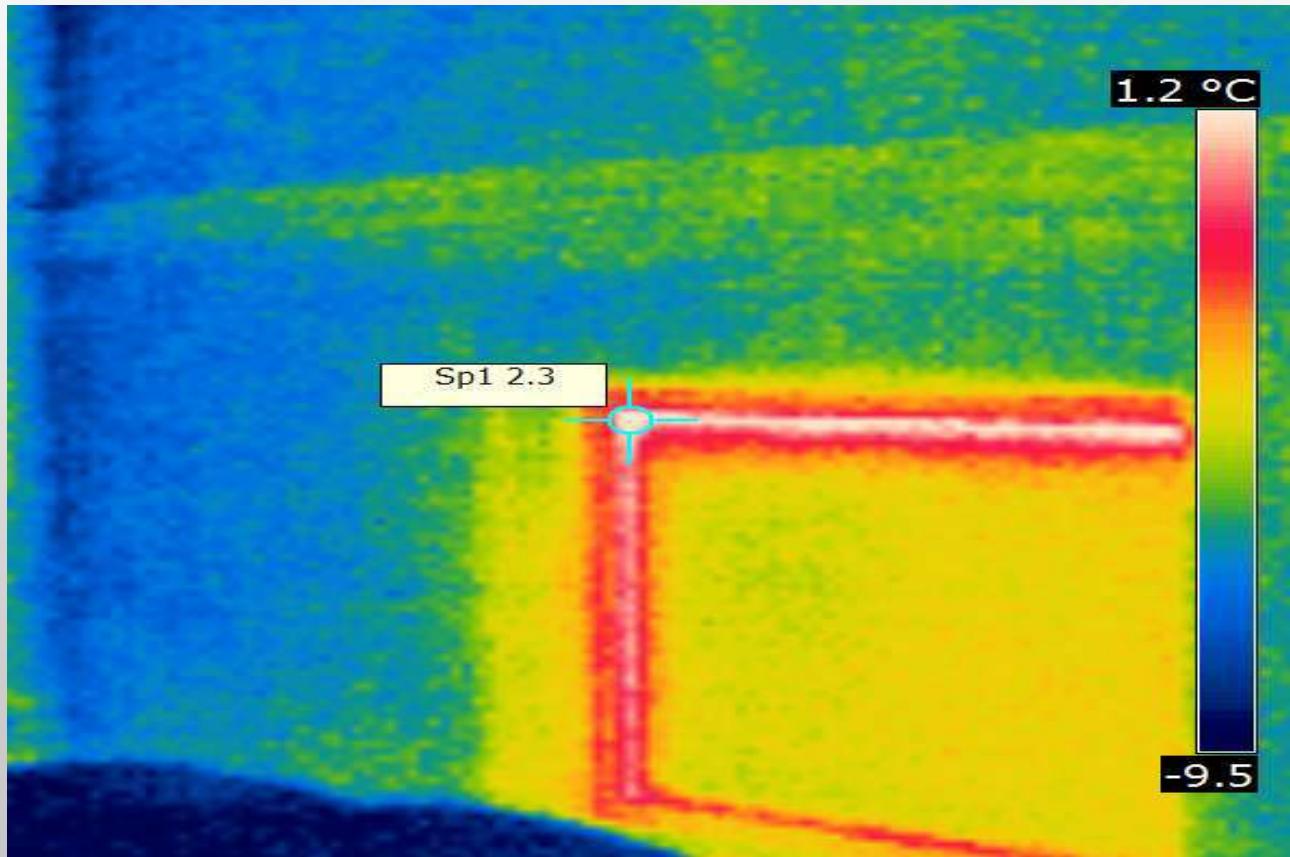
$R_s = 4,04 >$
 $R_n = 4,0.$
Satisfies
requirements.

WALL FRAGMENTS

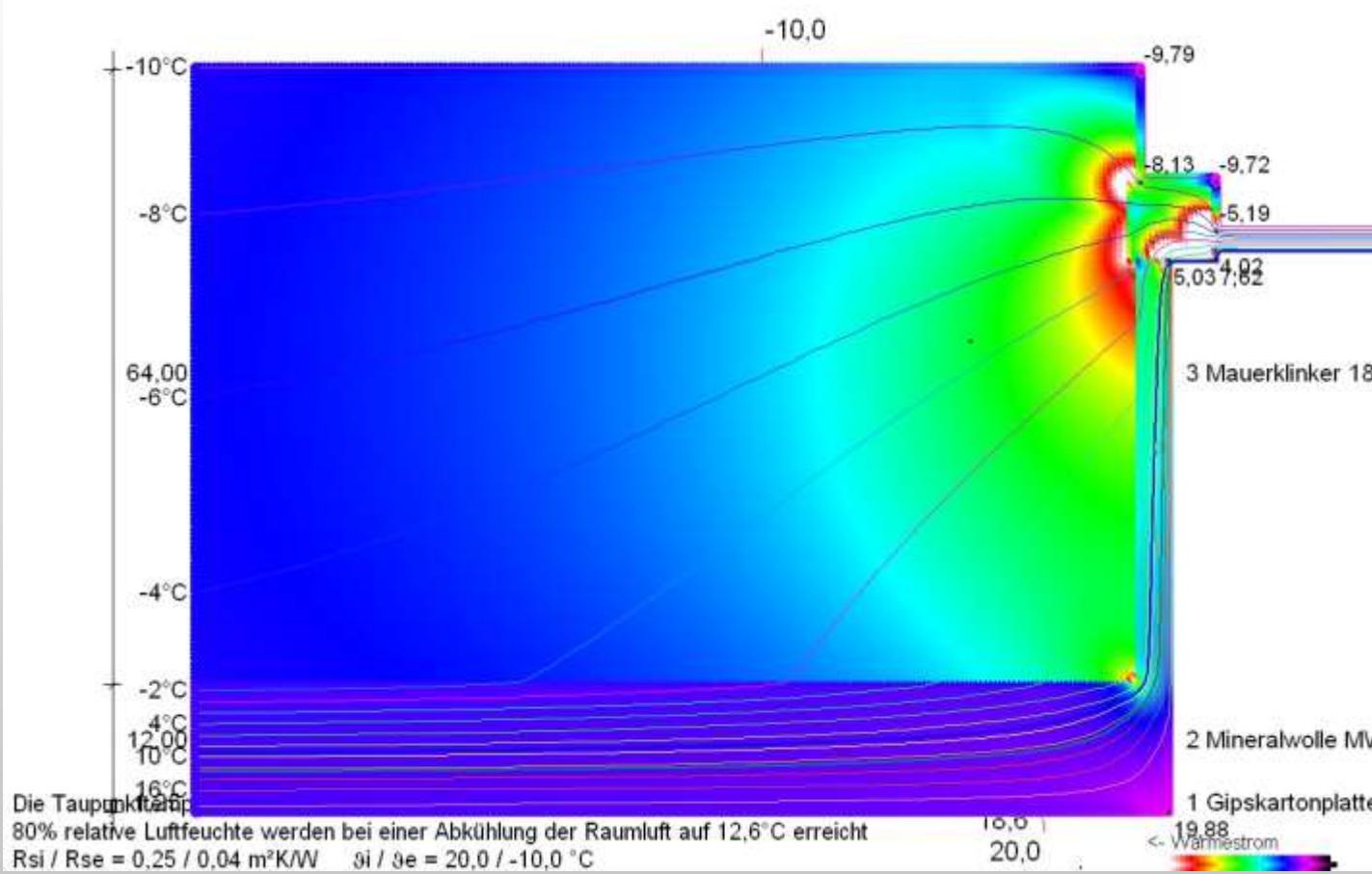


10

TEMPERATURES OF SURFACES OF WALLS MEASURED WITH THERMOVISOR

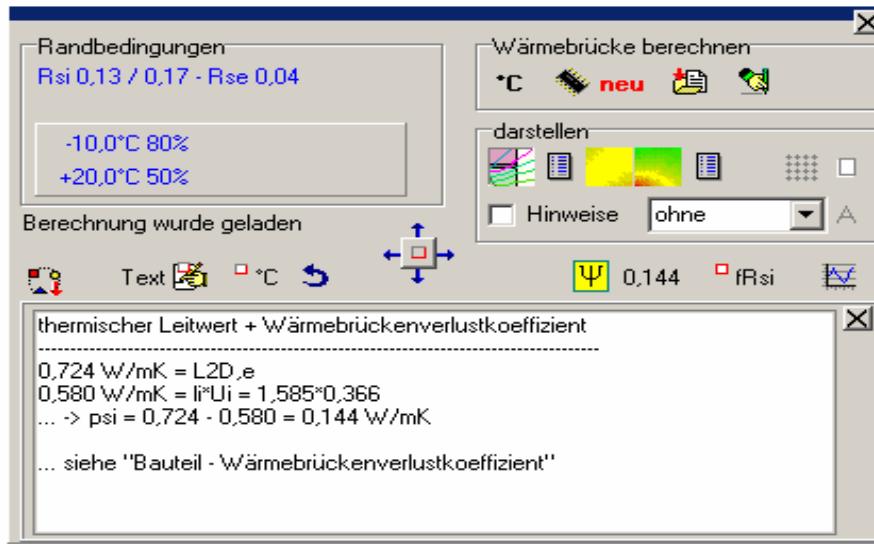
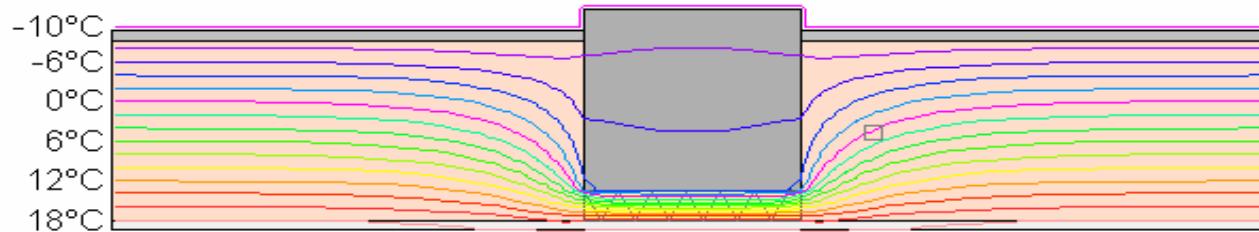


MODELING TEMPERATURES IN SPECIFIC POINTS

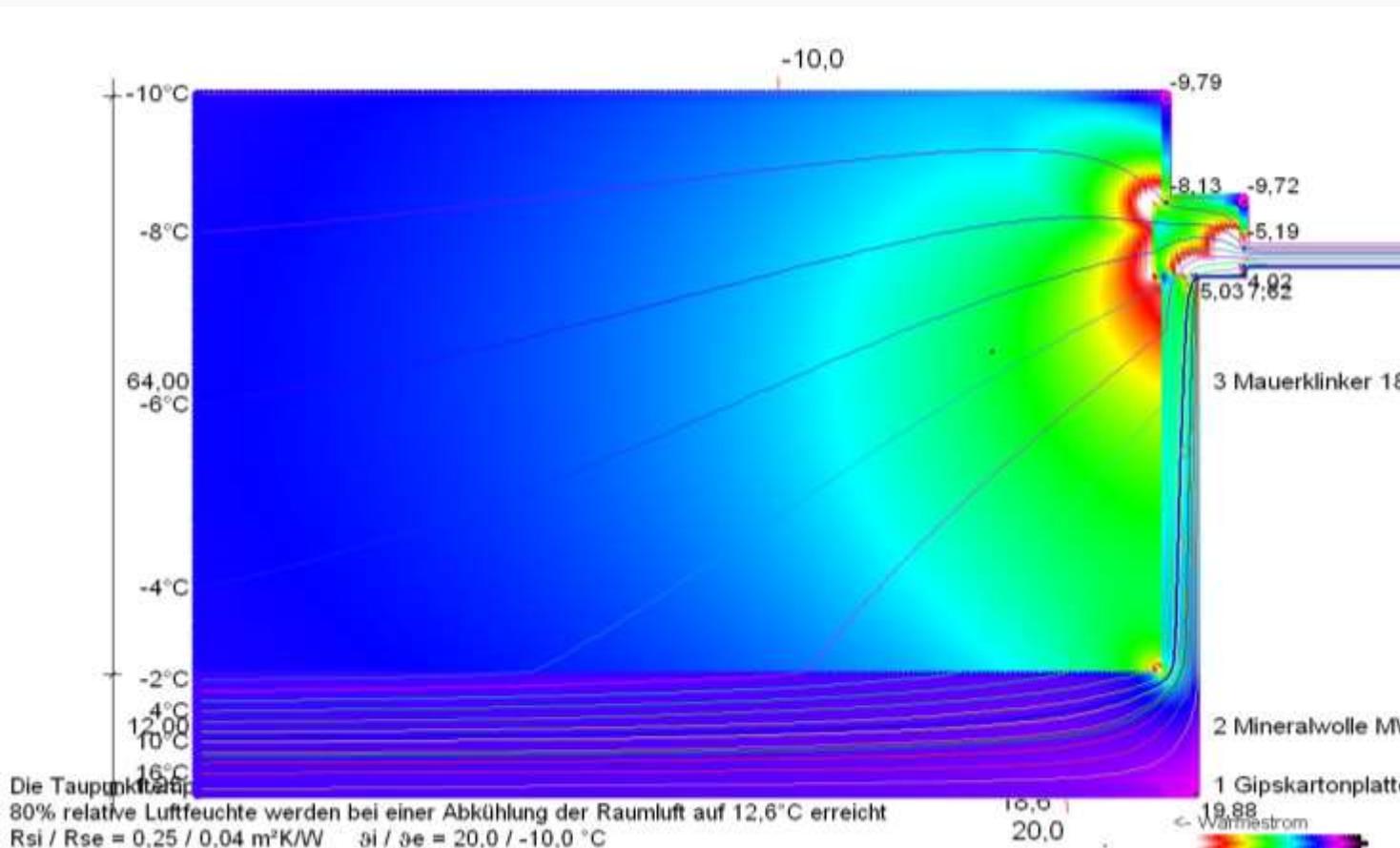


CALCULATION OF THERMAL BRIDGES 2D/3D

Calculation of thermal bridges coefficient ψ_j (psi j)



THE THERMAL BRIDGE AT A WINDOW



THE THERMAL BRIDGE AT A WINDOW

MODELING TEMPERATURES IN SPECIFIC POINTS

T Condens = 8.6 °C

T Mould = 12.6 °C

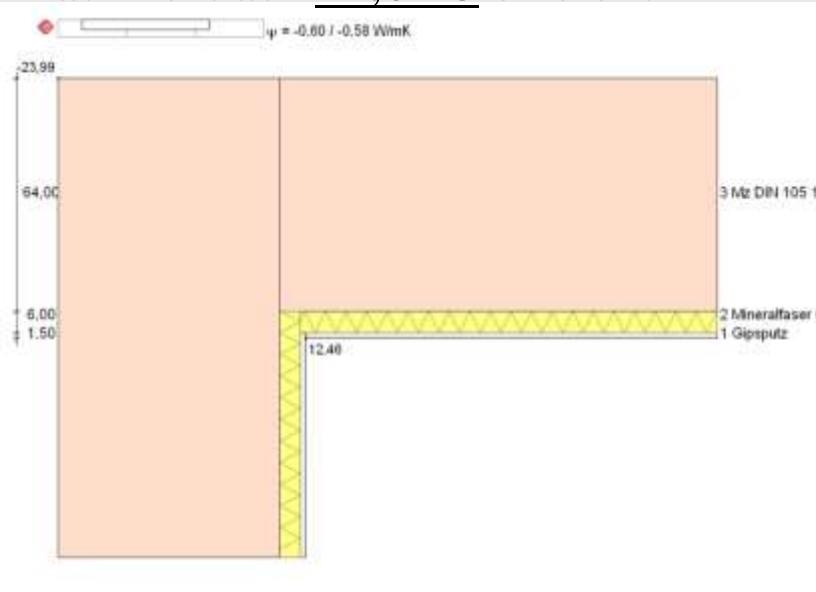
MOULD MODELLING

Vermeidung von Schimmelpilzbildung in Raumecken nach EN ISO 10211-2:2001

Randbedingungen für die Berechnung des Temperaturfaktors

Die Oberflächentemperatur wurde mit abweichenden Randbedingungen ermittelt

Die **Taupunkttemperatur der Raumluft (20,0°C 50%)** beträgt $q_s = 9,3 \text{ °C}$ (DIN 4108-3, Tab A.4). 80% relative Luftfeuchte werden bei einer Abkühlung der Raumluft auf 12,6 °C erreicht



MODELLING MOISTURE MODE IN WALLS (WITH VAPOUR ISOLATION)

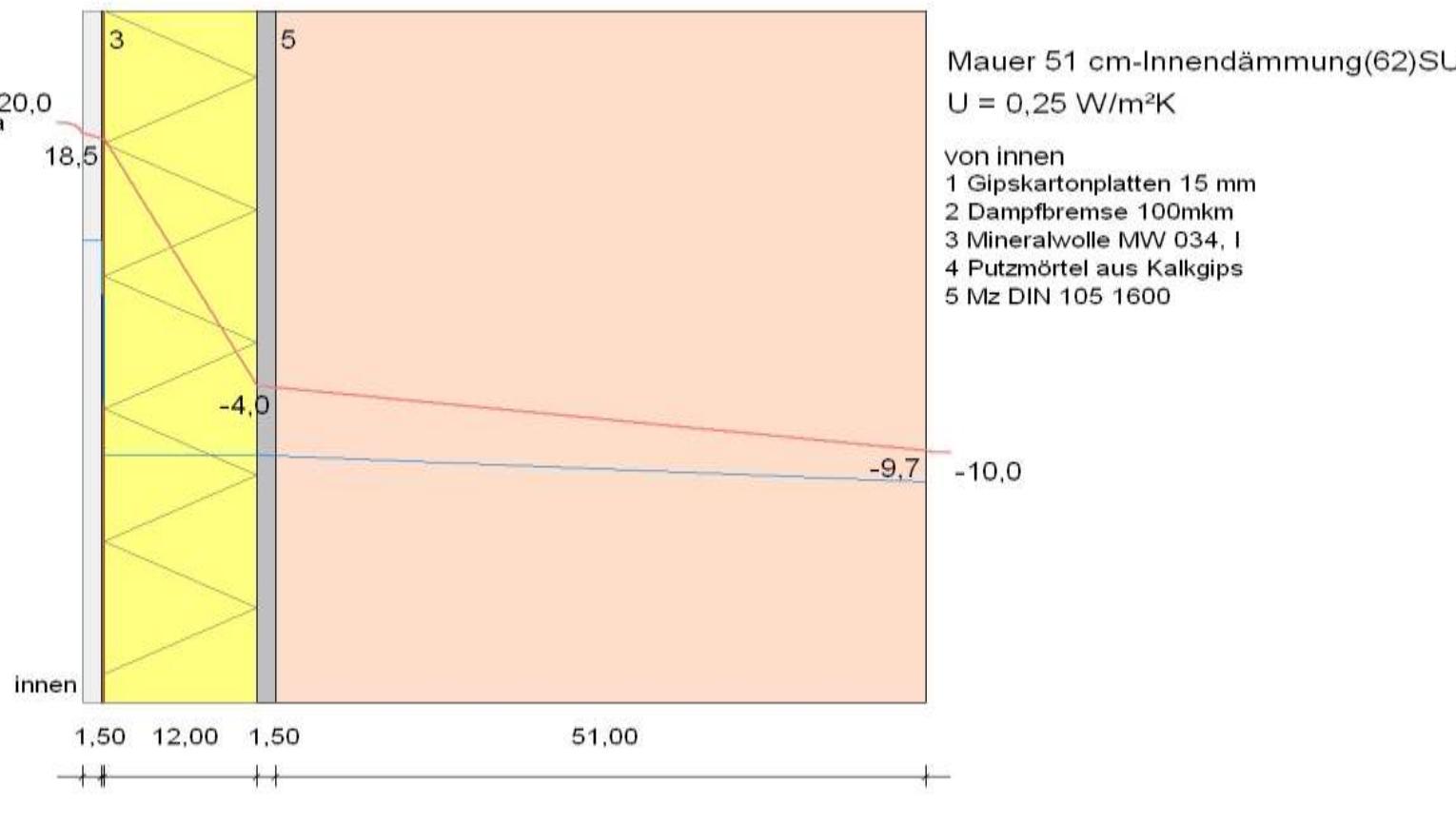
Temperaturverlauf und Diffusionsberechnung

• Diffusionswiderstände		mmin	mmax	mmin*s	mmax*s	sd
• Schicht		[-]	[-]	[m]	[m]	
• 1 Gipskartonplatten 15 mm		8	8	0,12	0,12	0,12
• 2 Dampfbremse 100mkm		-	-	100,00	100,00	100,00
• 3 Mineralwolle MW 034, I		1	1	0,12	0,12	0,12
• 4 Putzmörtel aus Kalkgips		10	10	0,15	0,15	0,15
• 5 Mz DIN 105 1600		5	10	2,55	5,10	< - 5,10
•		-----				
•		S m*s = 105,49				

- Klimabedingter Feuchteschutz nach DIN 4108-3:2001
- **Vermeidung kritischer Feuchte auf Innenoberflächen (A.5)**
- $R_{min} = 0,29 < 3,76 \text{ m}^2\text{K/W} = R_{vorh}$, in Ordnung nach DIN 4108-3, A.12
- Mindest-Wärmedurchlasswiderstand $R_{min} = R_{si} * ((q_i - q_e) / (q_i - q_s)) - (R_{si} + R_{se})$
- Gl. A.12 mit $R_{si} / R_{se} = 0.25 / 0.04 \text{ m}^2\text{K/W}$ und $q_i / q_i = 20 / -5 \text{ }^\circ\text{C}$ nach DIN 4108-2 Abs.6.2
- **Tauwasserbildung im Inneren von Bauteilen (A.2)**
- Keine Tauwasserbildung im Bauteil.
- Diffusionsstromdichte = 0,006 g/m²h

MOISTURE REGIMES IN WALLS

(WITH VAPOUR ISOLATION)



MOISTURE REGIMES IN WALLS

(WITHOUT VAPOUR ISOLATION)

Temperaturverlauf und Diffusionsberechnung

Projekt Histor Gebäude

Bauteil: Mauer 51 cm-Innendämmung(62) **WITHOUT VAPOUR ISOLATION**

Klimabedingungen Normklimadaten DIN 4108

Tauperiode Außenklima -10,0 °C j = 80 %

1440 Stunden Innenklima 20,0 °C j = 50 %

Verdunstungsperiode Außenklima 12,0 °C j = 70 %

2160 Stunden Innenklima 12,0 °C j = 70 %

Grenzschichttemperaturen und Sättigungsdampfdrücke

von innen	Tauperiode
vor der Schichtgrenze	Tgr [°C] ps [Pa] pd [Pa]

Raumluft	20,0	2340	1170
1 Gipskartonplatten 15 mm	19,0	2197	1170
2 Mineralwolle MW 034, I	18,5	2132	807
3 Putzmörtel aus Kalkgips	-3,8	444	444
4 Mz DIN 105 1600	-4,0	437	437
	-9,7	267	208
Außenluft	-10,0	260	208

Diffusionswiderstände

Schicht	mmin	mmax	mmin*s	mmax*s	sd
	[m]	[m]	[m]	[m]	[m]
1 Gipskartonplatten 15 mm	8	8	0,12	0,12	0,12
2 Mineralwolle MW 034, I	1	1	0,12	0,12	0,12
3 Putzmörtel aus Kalkgips	10	10	0,15	0,15	0,15
4 Mz DIN 105 1600	5	10	2,55	5,10	< 5,10

S m*s = 5,49					

Klimabedingter Feuchteschutz nach DIN 4108-3:2001

Vermeidung kritischer Feuchte auf Innenoberflächen (A.5)

Rmin = 0,29 < 3,76 m²K/W = Rvorh, in Ordnung nach DIN 4108-3, A.12

Mindest-Wärmedurchlasswiderstand Rmin = Rsi *((qi - qe) / (qi - qs)) - (Rsi + Rse)

Gl. A.12 mit Rsi / Rse = 0.25 / 0.04 m²K/W und qi / qe = 20 / -5 °C nach DIN 4108-2 Abs.6.2

Tauwasserbildung im Inneren von Bauteilen (A.2)

Tauebene vor Schicht "Putzmörtel aus Kalkgips" (saugfähig)

$$1170 - 444 \quad 444 - 208$$

$$mW,T = 1440 * (\frac{1170 - 444}{0,24} + \frac{444 - 208}{5,25}) / 1500 = 2860,8 \text{ g/m}^2 \quad \text{Tauwasser}$$

$$1403 - 982 \quad 1403 - 982$$

$$mW,V = 2160 * (\frac{1403 - 982}{0,24} + \frac{1403 - 982}{5,25}) / 1500 = 2641,5 \text{ g/m}^2 \quad \text{Verdunstung}$$

Die Tauwassermasse ist zu groß und die Verdunstungsrate zu klein.

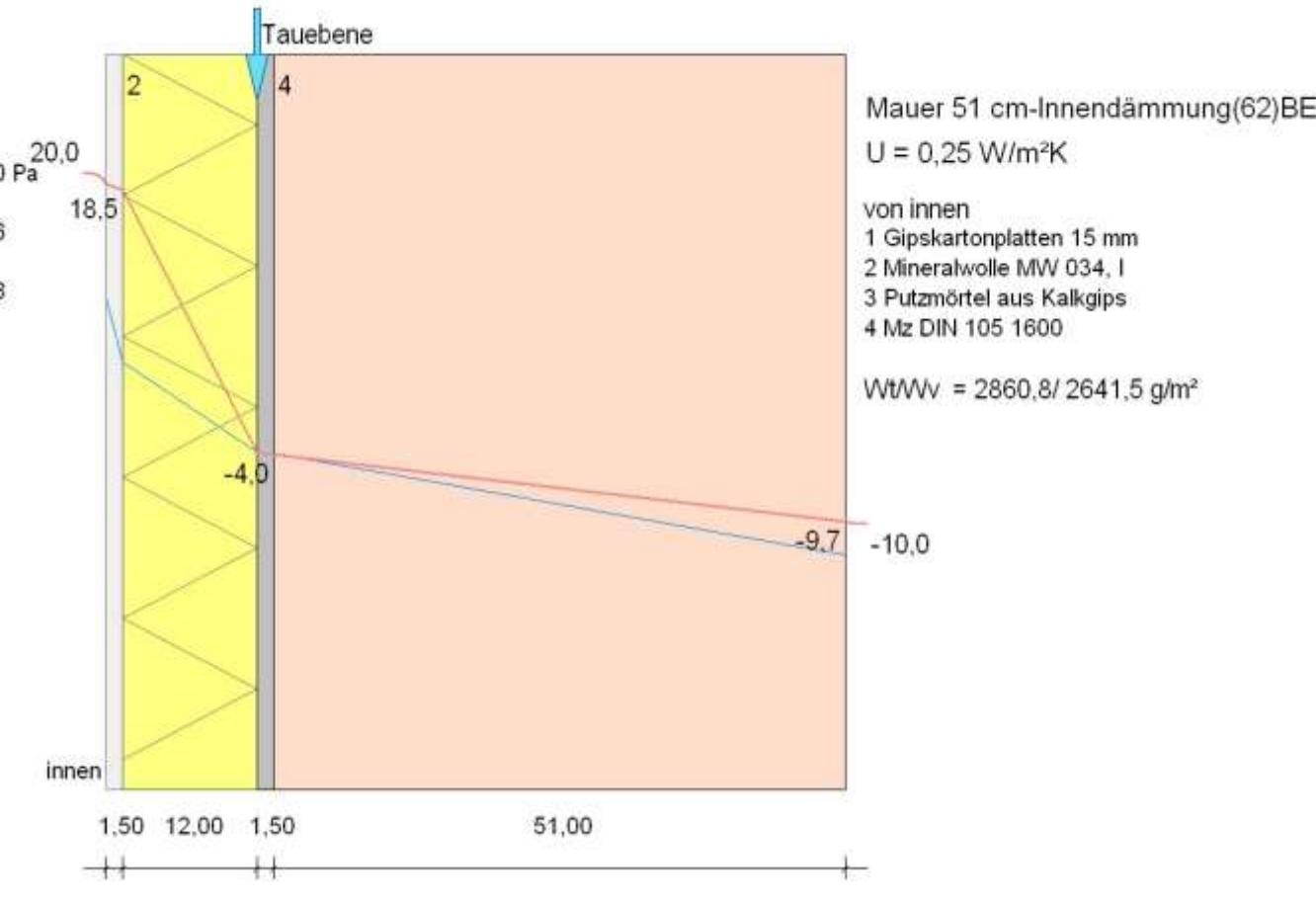
Nicht zulässig! It is inadmissible!

Mindest-sd-Wert einer innenliegenden Dampfsperre für eine tauwasserfreie Konstruktion:

$$sd,erf = sde * (\pi_i - p_e) / (psw - p_e) - sdi - sde = 5,25 * (1170 - 208) / (444 - 208) - 0,24 - 5,25 = 15,9 \text{ m}$$

MOISTURE REGIMES IN WALLS

(WITHOUT VAPOUR ISOLATION)

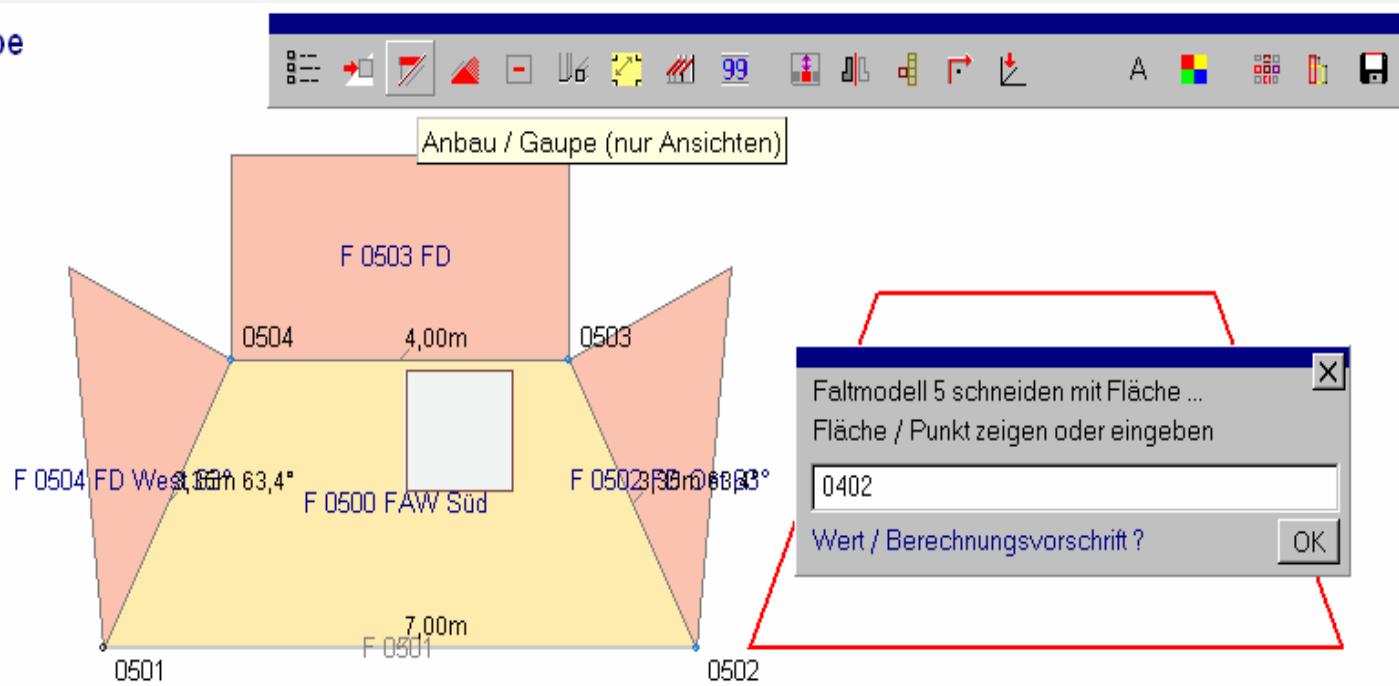


CALCULATION OF THERMAL LOSSES OF BUILDINGS 1



CALCULATION OF THERMAL LOSSES OF BUILDINGS 2

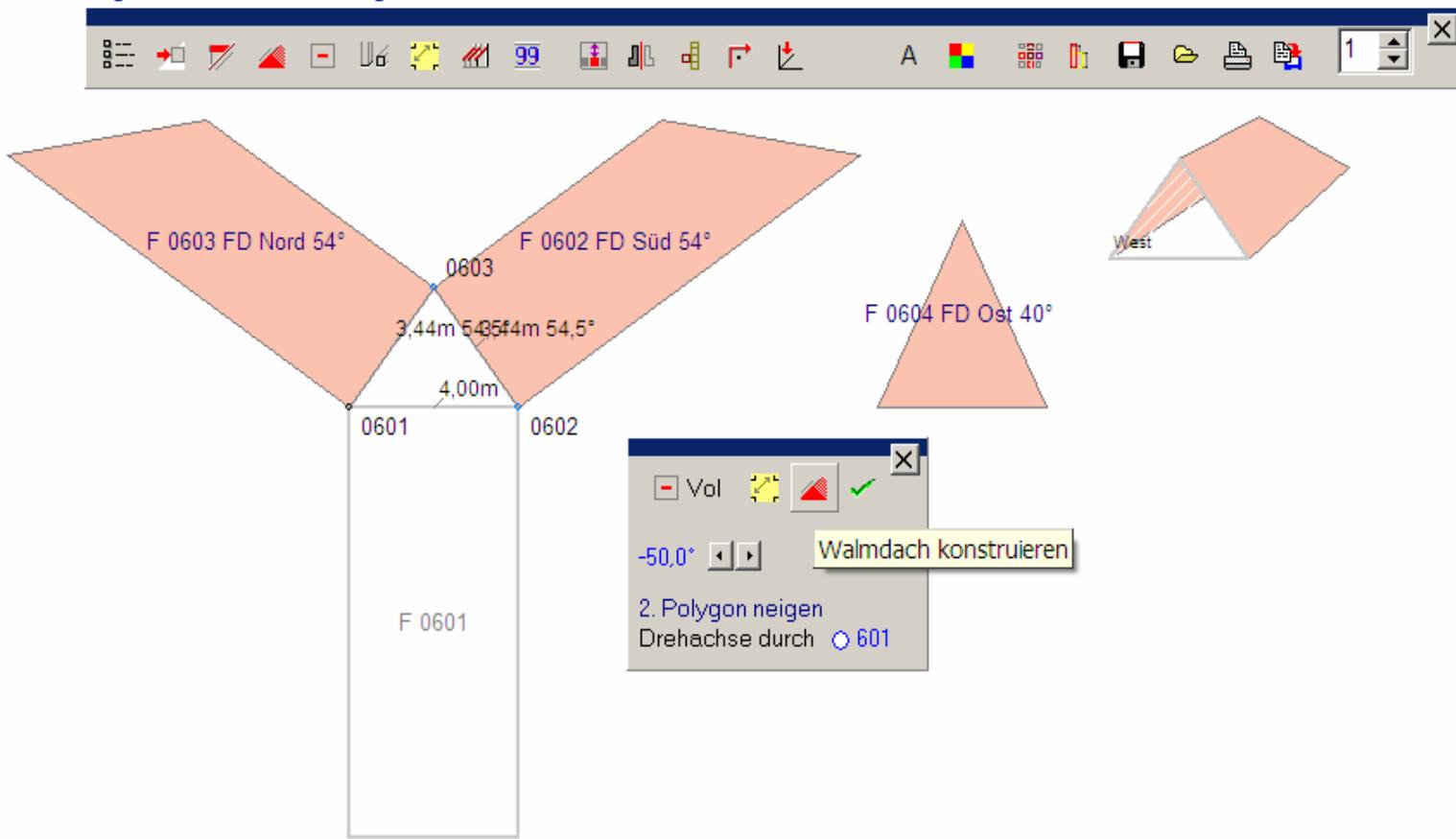
Ansicht 5: Gaube



25

CALCULATION OF THERMAL LOSSES OF BUILDINGS 3

Ansicht 6: Dachgeschoss Teil 2 abgewalmt



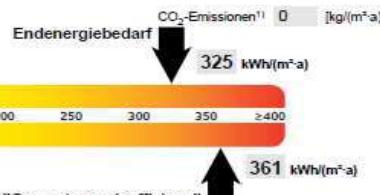
ENERGIEAUSWEIS

für Wohngebäude
gemäß den §§ 16 ff. Energieeinsparverordnung (EnEV)

Berechneter Energiebedarf des Gebäudes

2

Energiebedarf



Anforderungen gemäß EnEV²⁾

Primärenergiebedarf:
Ist-Wert: 361 kWh/(m²·a) Anforderungswert: 113 kWh/(m²·a)
Energetische Qualität der Gebäudehülle H_T : Ist-Wert: 1,31 W/(m²·K) Anforderungswert: 0,56 W/(m²·K)
Sommerlicher Wärmeschutz (bei Neubau) eingehalten

Für Energiebedarfsberechnungen verwendetes Verfahren

- Verfahren nach DIN V 4108-6 und DIN V 4701-0
- Verfahren nach DIN V 18599
- Vereinfachungen nach § 9 Abs. 2 EnEV

Endenergiebedarf

Energieträger	Heizung	Jährlicher Endenergiebedarf in kWh/(m ² ·a) für Warmwasser	Hilfsgeräte ⁴⁾	Gesamt in kWh/(m ² ·a)
[Heizöl]	289,2	33,4	0,0	322,6
	0,0	0,0	0,0	0,0
Hilfsenergie Strom	2,1	0,4	0,0	2,5

Ersatzmaßnahmen³⁾

Anforderungen nach § 7 Nr. 2 EEGWärmeG

Die um 15 % verschärften Anforderungswerte sind eingehalten.

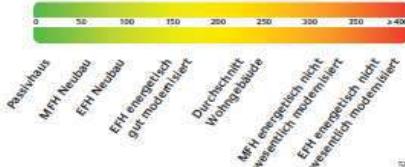
Anforderungen nach § 7 Nr. 2 i.V.m. § 8 EEGWärmeG

Die Anforderungswerte der EnEV sind um verschärft.

Primärenergiebedarf

Verschärfter Anforderungswert: 113 kWh/(m²·a)
Transmissionswärmeverlust H_T :
Verschärfter Anforderungswert: 0,56 W/(m²·K)

Vergleichswerte Endenergiebedarf



Erläuterungen zum Berechnungsverfahren

Die Energieeinsparverordnung lässt für die Berechnung des Energiebedarfs zwei alternative Berechnungsverfahren zu, die im Einzelfall zu unterschiedlichen Ergebnissen führen können. Insbesondere wegen standardisierter Randbedingungen erlauben die angegebenen Werte keine Rückschlüsse auf den tatsächlichen Energieverbrauch. Die ausgewiesenen Bedarfswerte sind spezifische Werte nach der EnEV pro Quadratmeter Gebäudenutzfläche (A_N).

²⁾ Freiwillige Angabe. ³⁾ bei Neubau sowie bei Modernisierung im Fall des § 16 Abs. 1 Satz 2 EmV. ³⁾ nur bei Neubau im Falle der Anwendung von § 7 Nr. 2 i.m.e.r. EEGWärmeG.
⁴⁾ Cgt.L. schlichte Eich Kühlung. ⁵⁾ EFH: Einheitshaus, MFH: Mehrfamilienhaus.

ESTIMATION OF ENERGETIC QUALITIES OF BUILDINGS

COMPUTER PROGRAMS FOR CALCULATION OF THERMAL AND MOISTURE REGIMES

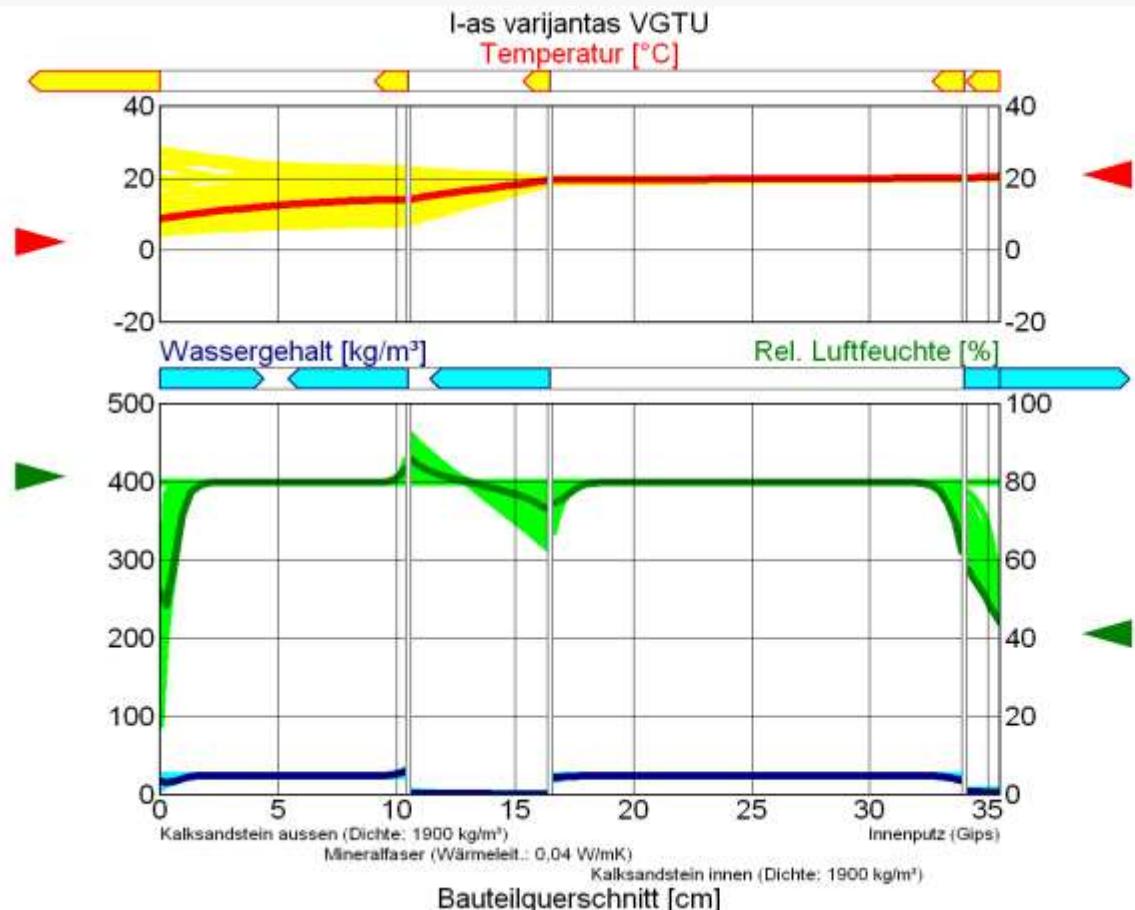
Stationary processes

DW2012 (Kern Ingenieurkonzepte)

EVA2011

Schoch; EnEV Novelle; HEAT2; HEAT3.

For variable processes



FOR VARIABLE PROCESSES 2

- For variable processes Delphin (TU Dresden).

INITIAL DATA

The demanded design given buildings for calculation of energy consumption of a building :

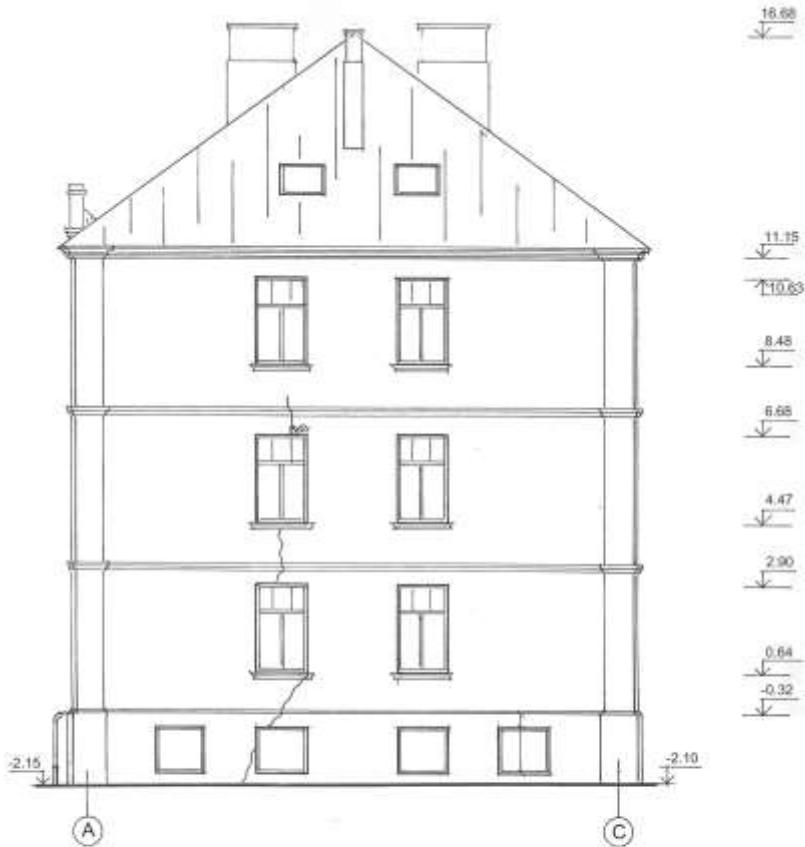
Sections of buildings.

Facades, walls, roofs, windows, doors, floors, their sizes and thermal characteristics .

ENTERED DATA 1

Fasade 6-1





ENTERED DATA 2

FASADE A-C

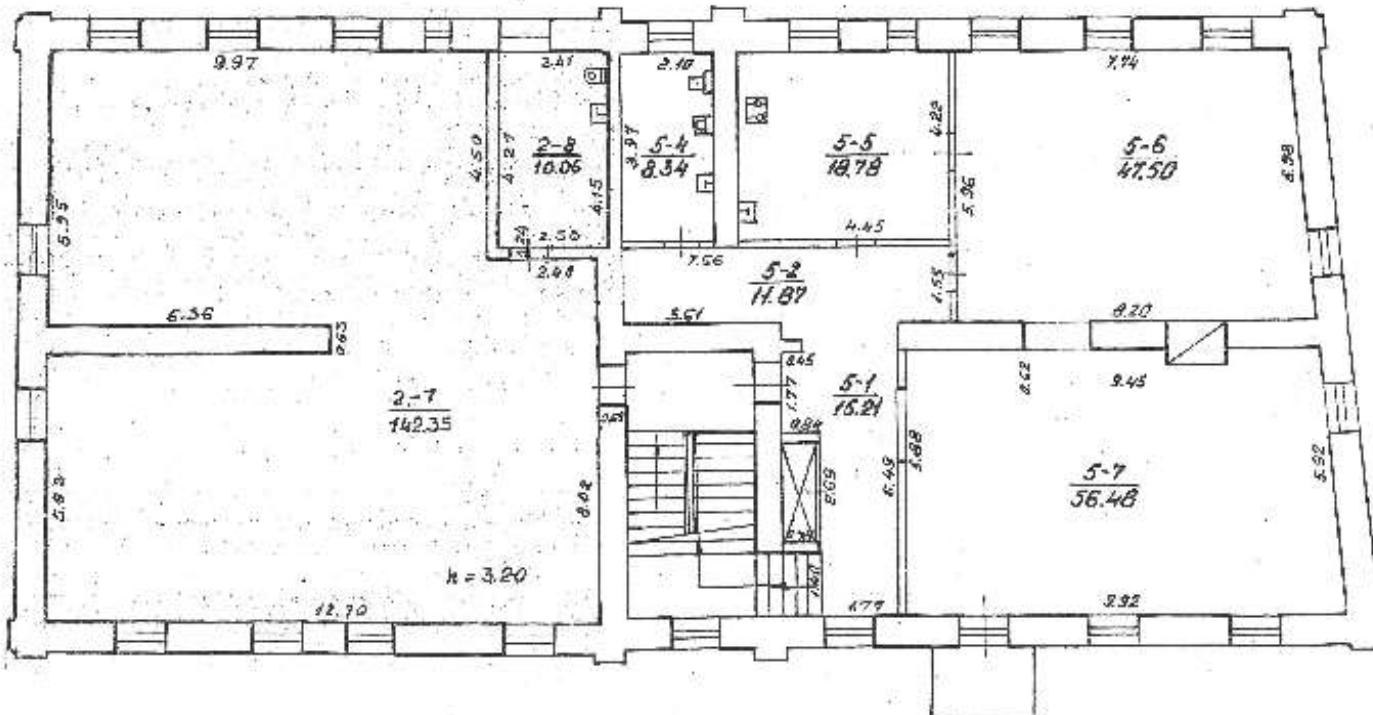
ENTERED DATA 3

Fasade 1-6



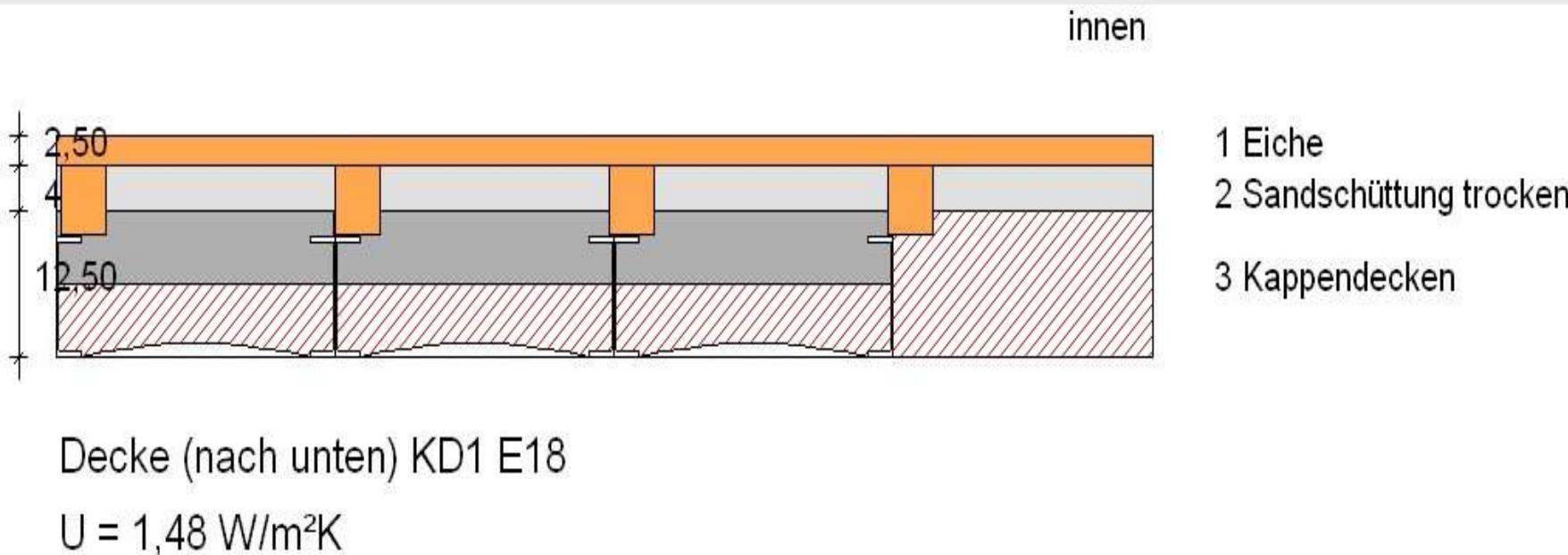
ENTERED DATA 4

Plans of floors; Sections.



ENTERED DATA 5

Details.



RESULTS OF CALCULATIONS

- Thermal resistance of walls
- Thermal resistance of roofs
- Thermal resistance of floors
- Thermal resistance of floors on a ground
- Factors of heat conductivity of thermal bridges
- Diagrammes of temperature changes
- Diagrammes of moisture modes
- Calculation of vapour isolation

CONSULTATION AND CALCULATIONS

Consultations and calculations provided by:

VGTU Department of Urban Engineering

VGTU Department of Buildings Energetic

VGTU Department of Technology Civil

Works and Management

Thanks for your attention.