

D. Obliczenia ciepłno - wilgotnościowe

1. The first part of the document discusses the importance of maintaining accurate records of all transactions and activities. It emphasizes that proper record-keeping is essential for transparency and accountability, particularly in the context of public administration and financial management. The text outlines various methods for collecting and organizing data, including the use of standardized forms and digital databases.

2. The second part of the document focuses on the challenges associated with data collection and analysis. It identifies common obstacles such as incomplete data, inconsistent reporting, and limited resources. The author suggests several strategies to overcome these challenges, including the implementation of robust data quality control measures and the use of advanced statistical techniques for data analysis.

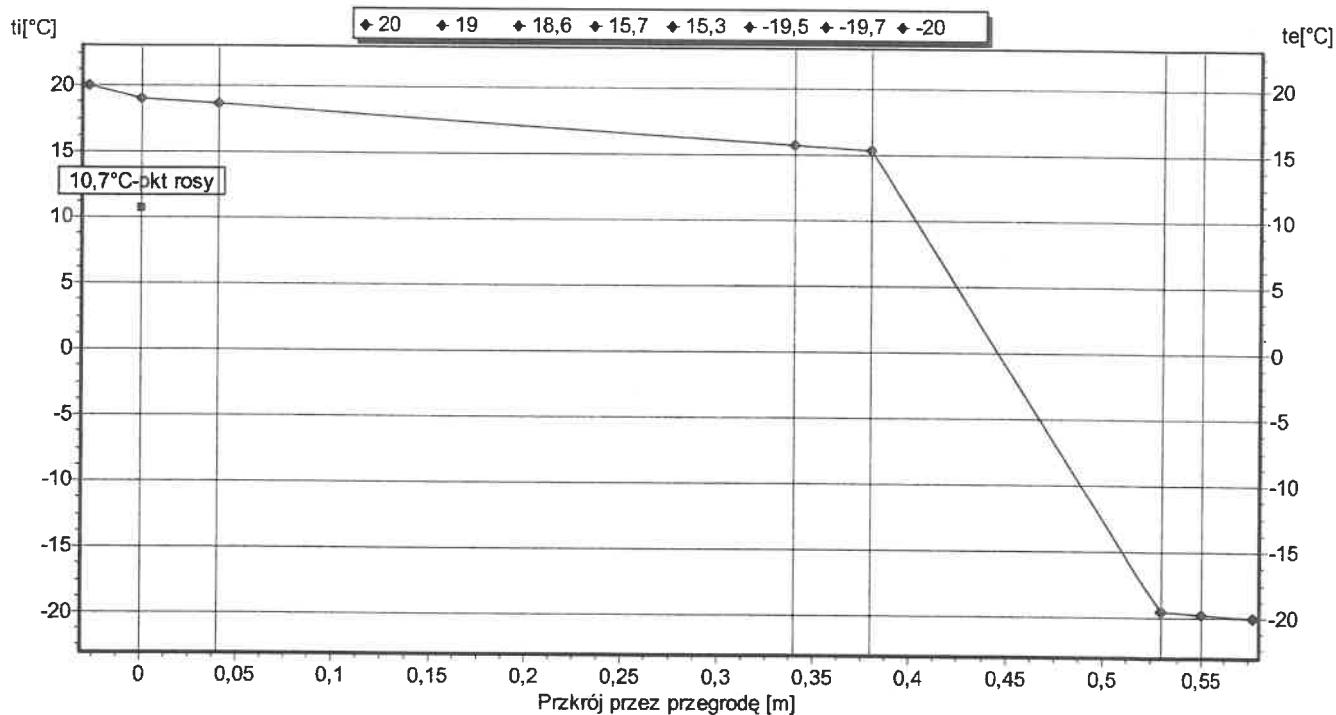
3. The third part of the document explores the role of technology in improving data management and analysis. It highlights the benefits of using modern software tools and platforms, such as increased efficiency, reduced errors, and enhanced data security. The text also discusses the importance of ensuring that technology is used responsibly and that data privacy is maintained throughout the process.

4. The fourth part of the document discusses the importance of training and capacity building for staff involved in data collection and analysis. It emphasizes that well-trained personnel are essential for ensuring the accuracy and reliability of the data. The text provides recommendations for developing training programs and for fostering a culture of continuous learning and improvement.

5. The fifth part of the document concludes by summarizing the key findings and recommendations. It reiterates the importance of maintaining accurate records, addressing data quality issues, leveraging technology, and investing in staff training. The author expresses confidence that these measures will lead to more effective data management and improved decision-making in the future.

Inwestor: ZGM
Obiekt: BUDYNEK WIELORODZINNY
Adres: WITA STWOSZA 16
Rodzaj przegrody: ŚCIANA ZEWNĘTRZNA - PROJEKTOWANA
Autor projektu: PP JDN

Rozkład temperatury w przegrodzie



Nr	Nazwa materia ³ u:	d [m]	λ [W/m K]	Rn [m ² K/W]	Spadek t. [°C]	t [°C]
	Wewnętrzna strona przegrody					20,0
1	Tynk cement-wapienny	0,0400	0,8200	0,0488	1,0	19,0
2	Mur z cegły ceram. pełnej	0,3000	0,7700	0,3896	0,4	18,6
3	Tynk cement-wapienny	0,0400	0,8200	0,0488	3,0	15,7
4	Austrotherm PS-E FS 30	0,1500	0,0330	4,5450	0,4	15,3
5	Tynk silikatowy	0,0200	0,8000	0,0250	34,8	-19,5
	Zewnętrzna strona przegrody			0,04	0,2	-19,7
	suma:	0,5500		5,2280	0,3	-20,0

Dla zadanych warunków brzegowych kondensacja pary wodnej na wewnętrznej powierzchni nie występuje.

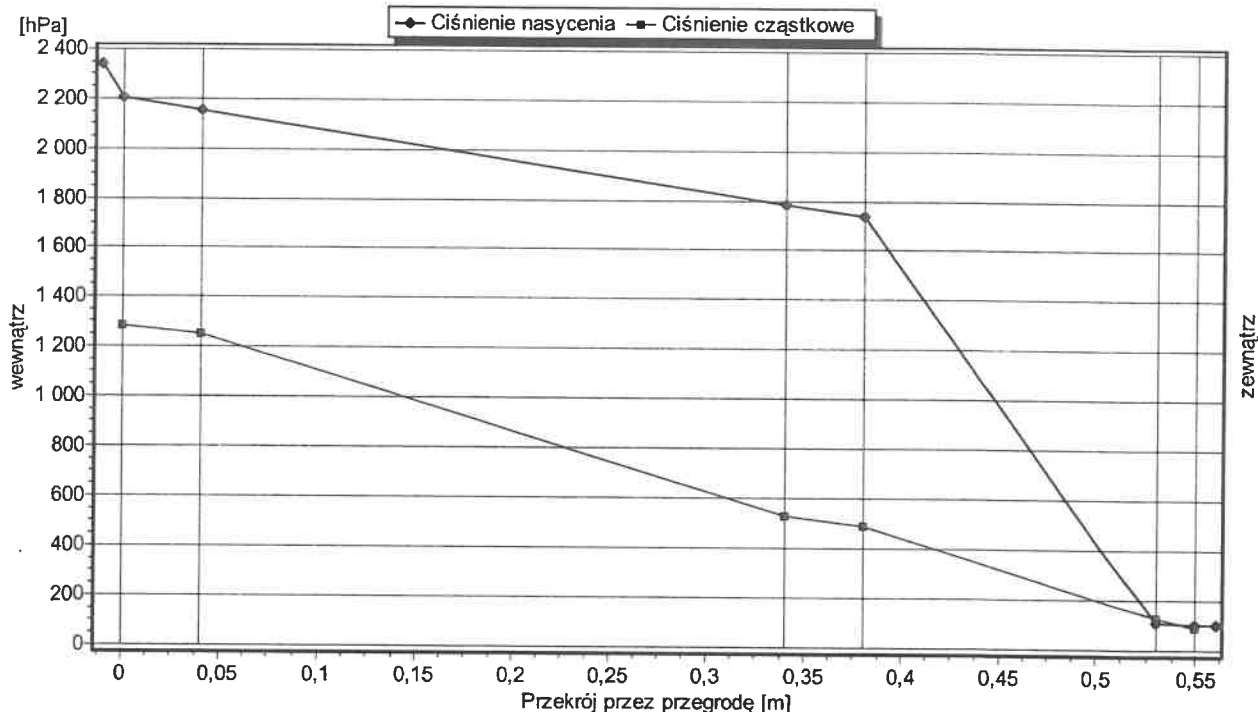
$U = 0,191$ [W/m² K]

$i = 0,040$ [kg/m² h]

$p = 1200,0$ [hPa]

Inwestor: ZGM
Obiekt: BUDYNEK WIELORODZINNY
Adres: WITA STWOSZA 16
Rodzaj przegrody: ŚCIANA ZEWNĘTRZNA - PROJEKTOWANA
Autor projektu: PP JDN

Rozkład ciśnień w przegrodzie



Nr	Nazwa materia³u:	d [m]	μ	$1/\Delta$ [m²hPa/kg]	Ciśnienie nasyceni	Ciśnienie cząstkowe
	Wewnętrzna strona przegrody				2342,0	
1	Tynk cement-wapienny	0,0400	15	900000	2201,0	1288,0
2	Mur z cegły ceram. pełnej	0,3000	40	18000000	2152,0	1252,0
3	Tynk cement-wapienny	0,0400	15	900000	1781,0	528,0
4	Austrotherm PS-E FS 30	0,1500	40	9000000	1739,0	491,8
5	Tynk silikatowy	0,0200	35	1050000	108,3	129,9
	Zewnętrzna strona przegrody				106,2	87,7
	suma:	0,5500		29850000	103,2	

Dla zadanych warunków brzegowych kondensacja pary wodnej na wewnętrznej powierzchni nie występuje.

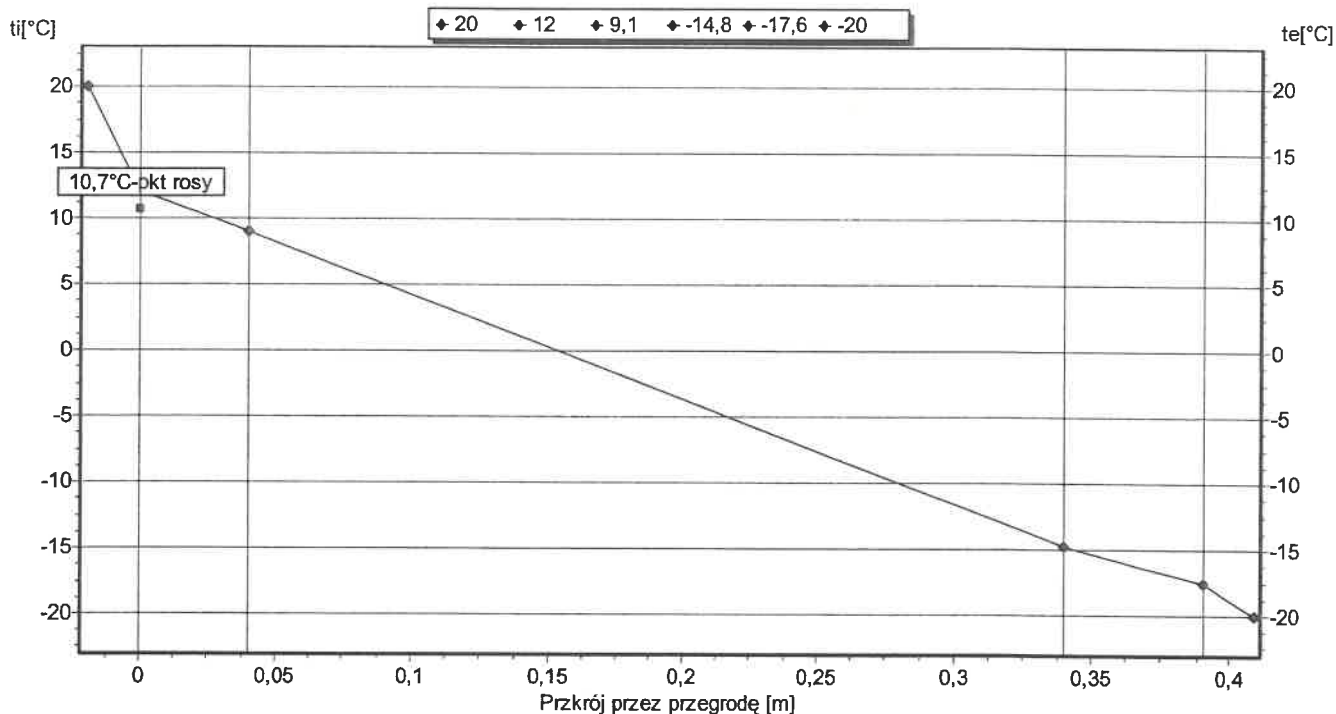
$$U = 0,191 \text{ [W/m}^2 \text{ K]}$$

$$i = 0,040 \text{ [kg/m}^2 \text{ h]}$$

$$p = 1200,0 \text{ [hPa]}$$

Inwestor: ZGM
Obiekt: BUDYNEK WIELORODZINNY
Adres: WITA STWOSZA 16
Rodzaj przegrody: ISTN. ŚCIANA ZEWNĘTRZNA
Autor projektu: PPJD-N

Rozkład temperatury w przegrodzie



Nr	Nazwa materia ³ u:	d [m]	λ [W/m K]	Rn [m ² K/W]	Spadek t. [°C]	t[°C]
	Wewnętrzna strona przegrody			0,13	8,0	20,0
1	Tynk cement-wapienny	0,0400	0,8200	0,0488	3,0	12,0
2	Mur z cegły ceram. pełnej	0,3000	0,7700	0,3896	23,8	9,1
3	Tynk cementowy, lub gładź	0,0500	1,1000	0,0455	2,8	-14,8
	Zewnętrzna strona przegrody			0,04	2,4	-17,6
	suma:	0,3900		0,6538		-20,0

Dla zadanych warunków brzegowych kondensacja pary wodnej na wewnętrznej powierzchni nie występuje.

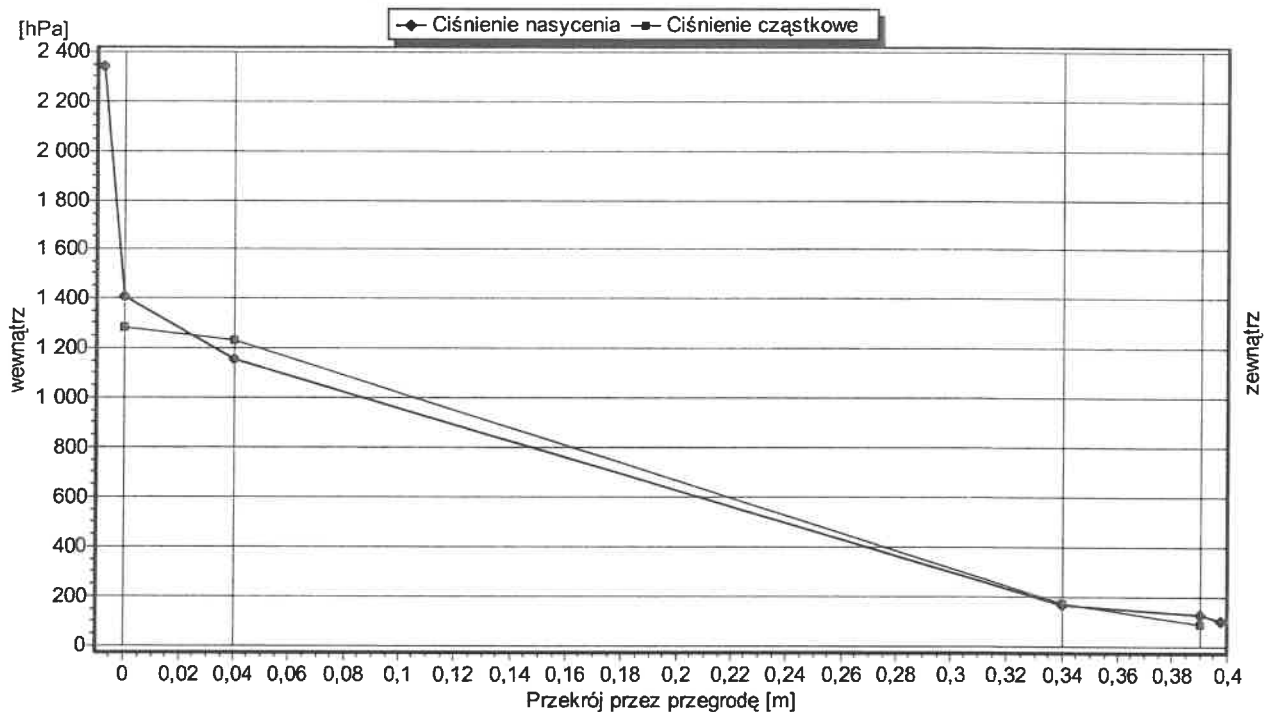
$U = 1,529 \text{ [W/m}^2 \text{ K]}$

$i = 0,059 \text{ [kg/m}^2 \text{ h]}$

$p = 1200,0 \text{ [hPa]}$

Inwestor: ZGM
Obiekt: BUDYNEK WIELORODZINNY
Adres: WITA STWOSZA 16
Rodzaj przegrody: ISTN. ŚCIANA ZEWNĘTRZNA
Autor projektu: PPJD-N

Rozkład ciśnień w przegrodzie



Nr	Nazwa materia ³ u:	d [m]	μ	1/Δ [m ² hPa/kg]	Ciśnienie nasyceni	Ciśnienie cząstkowe
1	Wewnętrzna strona przegrody				2342,0	
1	Tynk cement-wapienny	0,0400	15	900000	1409,0	1288,0
2	Mur z cegły ceram. pełnej	0,3000	40	18000000	1154,0	1235,0
3	Tynk cementowy, lub gładź	0,0500	20	1500000	167,7	176,0
	Zewnętrzna strona przegrody				129,7	87,7
	suma:	0,3900		20400000	103,2	

Dla zadanych warunków brzegowych kondensacja pary wodnej na wewnętrznej powierzchni nie występuje.

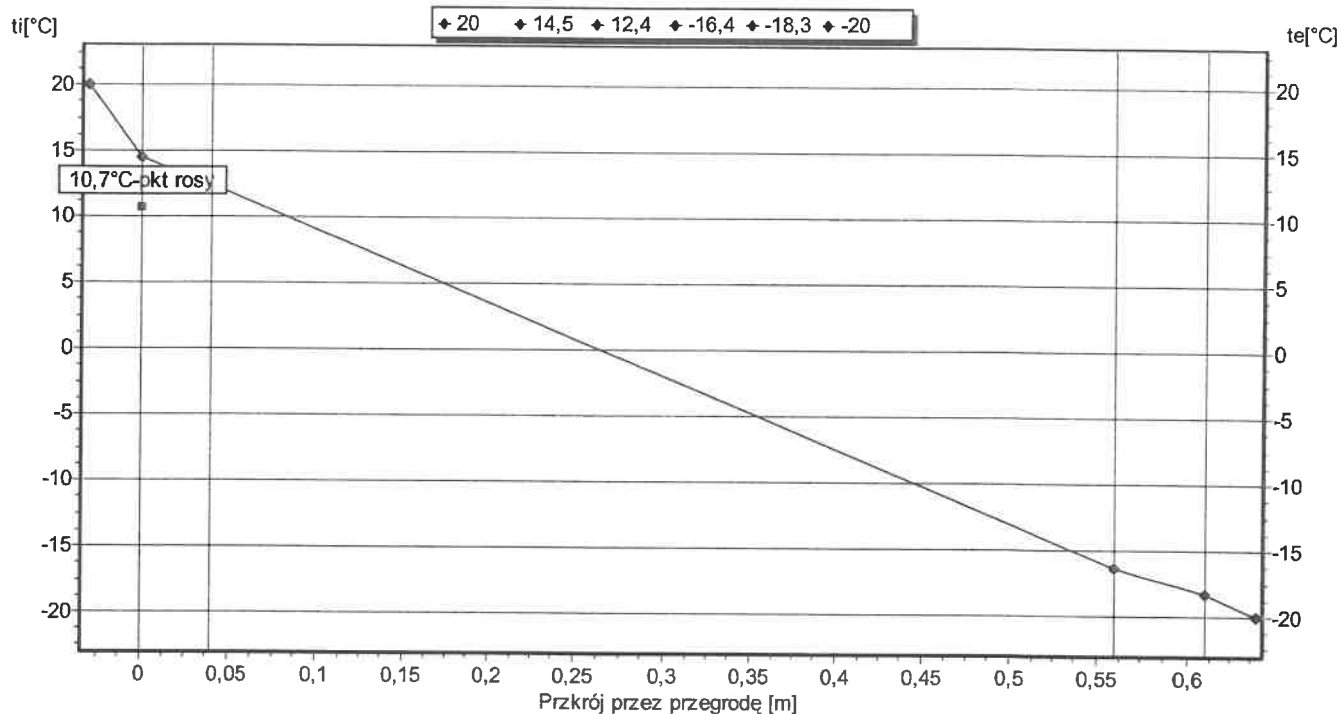
U = 1,529 [W/m² K]

i = 0,059 [kg/m² h]

p = 1200,0 [hPa]

Inwestor: ZGM
Obiekt: BUDYNEK WIELORODZINNY
Adres: WITA STWOSZA 16
Rodzaj przegrody: **IST. ŚCIANA TIWNE**
Autor projektu: PPJD-N

Rozkład temperatury w przegrodzie



Nr	Nazwa materia³u:	d [m]	λ [W/m K]	Rn [m²K/W]	Spadek t. [°C]	t [°C]
1	Wewnętrzna strona przegrody			0,13	5,5	20,0
2	Tynk cement-wapienny	0,0400	0,8200	0,0488	2,1	14,5
3	Mur z cegły ceram. pełnej	0,5200	0,7700	0,6753	28,8	12,4
3	Tynk cementowy, lub gładź	0,0500	1,1000	0,0455	1,9	-16,4
	Zewnętrzna strona przegrody			0,04	1,7	-18,3
	suma:	0,6100		0,9396		-20,0

Dla zadanych warunków brzegowych kondensacja pary wodnej na wewnętrznej powierzchni nie występuje.

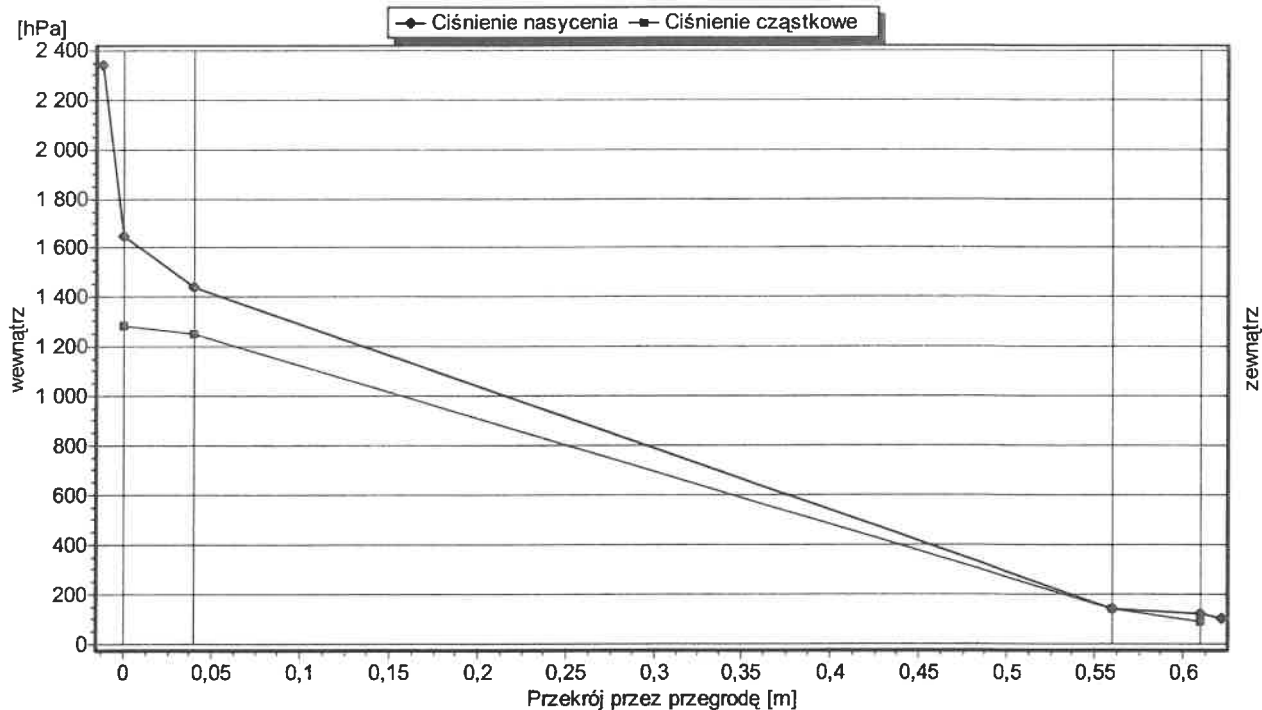
U = 1,064 [W/m² K]

i = 0,036 [kg/m² h]

p = 1200,0 [hPa]

Investor: ZGM
Obiekt: BUDYNEK WIELORODZINNY
Adres: WITA STWOSZA 16
Rodzaj przegrody: ~~15T~~ ŚCIANA PIWNIC
Autor projektu: PPJD-N

Rozkład ciśnień w przegrodzie



Nr	Nazwa materia ³ u:	d [m]	μ	1/Δ [m ² hPa/kg]	Ciśnienie nasyceni	Ciśnienie cząstkowe
1	Wewnętrzna strona przegrody				2342,0	1288,0
2	Tynk cement-wapienny	0,0400	15	900000	1651,0	1256,0
3	Mur z cegły ceram. pełnej	0,5200	40	31200000	1441,0	1256,0
3	Tynk cementowy, lub gładź	0,0500	20	1500000	145,3	141,3
	Zewnętrzna strona przegrody				121,2	87,7
	suma:	0,6100		33600000	103,2	

Dla zadanych warunków brzegowych kondensacja pary wodnej na wewnętrznej powierzchni nie występuje.

$U = 1,064 \text{ [W/m}^2 \text{ K]}$

$i = 0,036 \text{ [kg/m}^2 \text{ h]}$

$p = 1200,0 \text{ [hPa]}$