bauwerk consult oppenauer GmbH BM DI(FH) Kurt M. Oppenauer Naarntalstraße 7 4320 Perg 07262 / 52035-0 bauleitung@oppenauer.at



ENERGIEAUSWEIS

Planung

Aufstockung Volksschule Perg

Stadtgemeinde Perg / Ulrike Edtbauer, MPA Hauptplatz 4 4320 Perg



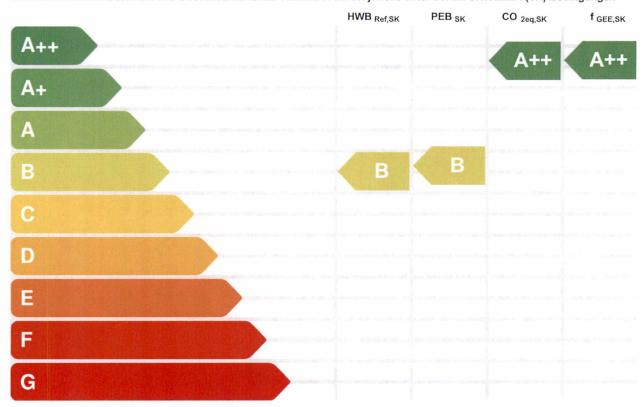
Energieausweis für Nicht-Wohngebäude





BEZEICHNUNG	Aufstockung Volksschule Perg	Umsetzungsstand	Planung
Gebäude(-teil)	Aufstockung im 1.OG	Baujahr	2024
Nutzungsprofil	Bildungseinrichtungen	Letzte Veränderung	2005
Straße	Mozartstraße 6	Katastralgemeinde	Perg
PLZ/Ort	4320 Perg	KG-Nr.	43214
Grundstücksnr.	637/6	Seehöhe	258 m

SPEZIFISCHER REFERENZ-HEIZWÄRMEBEDARF, PRIMÄRENERGIEBEDARF, KOHLENDIOXIDEMISSIONEN und GESAMTENERGIEEFFIZIENZ-FAKTOR jeweils unter STANDORTKLIMA-(SK)-Bedingungen



HWB_{Ref}: Der Referenz-Heizwärmebedarf ist jene Wärmemenge, die in den Räumen bereitgestellt werden muss, um diese auf einer normativ geforderten Raumtemperatur, ohne Berücksichtigung allfälliger Erträge aus Wärmerückgewinnung, zu halten.

WWWB: Der Warmwasserwärmebedarf ist in Abhängigkeit der Gebäudekategorie als flächenbezogener Defaultwert festgelegt.

HEB: Beim Heizenergiebedarf werden zusätzlich zum Heiz- und Warmwasserwärmebedarf die Verluste des gebäudetechnischen Systems berücksichtigt, dazu zählen insbesondere die Verluste der Wärmebereitstellung, der Wärmeverteilung, der Wärmespeicherung und der Wärmeabgabe sowie allfälliger Hilfsenergie.

KB: Der Kühlbedarf ist jene Wärmemenge, welche aus den Räumen abgeführt werden muss, um unter der Solltemperatur zu bleiben. Er errechnet sich aus den nicht nutzbaren inneren und solaren Gewinnen.

BefEB: Beim Befeuchtungsenergiebedarf wird der allfällige Energiebedarf zur Befeuchtung dargestellt.

KEB: Beim Kühlenergiebedarf werden zusätzlich zum Kühlbedarf die Verluste des Kühlsystems und der Kältebereitstellung berücksichtigt.

RK: Das Referenzklima ist ein virtuelles Klima. Es dient zur Ermittlung von Energiekennzahlen.

BelEB: der Beleuchtungsenergiebedarf ist als flächenbezogener Defaultwert festgelegt und entspricht dem Energiebedarf zur nutzungsgerechten Beleuchtung.

BSB: Der Betriebsstrombedarf ist als flächenbezogener Defaultwert festgelegt und entspricht der Hälfte der mittleren inneren Lasten.

EEB: Der Endenergiebedarf umfasst zusätzlich zum Heizenergiebedarf den jeweils allfälligen Betriebsstrombedarf, Kühlenergiebedarf und Beleuchtungsenergiebedarf, abzüglich allfälliger Endenergieerträge und zuzüglich eines dafür notwendigen Hilfsenergiebedarfs. Der Endenergiebedarf entspricht jener Energiemenge, die eingekauft werden muss (Lieferenergiebedarf).

fgee: Der Gesamtenergieeffizienz-Faktor ist der Quotient aus einerseits dem Endenergiebedarf abzüglich allfälliger Endenergieerträge und zuzüglich des dafür notwendigen Hilfsenergiebedarfs und andererseits einem Referenz-Endenergiebedarf (Anforderung 2007).

PEB: Der Primärenergiebedarf ist der Endenergiebedarf einschließlich der Verluste in allen Vorketten. Der Primärenergiebedarf weist einen erneuerbaren (PEB em.) und einen nicht erneuerbaren (PEB n.em.) Anteil auf.

CO₂eq: Gesamte dem Endenergiebedarf zuzurechnenden **äquivalenten** Kohlendioxidemissionen (Treibhausgase), einschließlich jener für Vorketten

SK: Das Standortklima ist das reale Klima am Gebäudestandort. Dieses Klimamodell wurde auf Basis der Primärdaten (1970 bis 1999) der Zentralanstalt für Meteorologie und Geodynamik für die Jahre 1978 bis 2007 gegenüber der Vorfassung aktualisiert.

Alle Werte gelten unter der Annahme eines normierten BenutzerInnenverhaltens. Sie geben den Jahresbedarf pro Quadratmeter beheizter Brutto-Grundfläche an.

Dieser Energieausweis entspricht den Vorgaben der OIB-Richtlinie 6 "Energieeinsparung und Wärmeschutz" des Österreichischen Instituts für Bautechnik in Umsetzung der Richtlinie 2010/31/EU vom 19. Mai 2010 über die Gesamtenergieeffizienz von Gebäuden bzw. 2018/844/EU vom 30. Mai 2018 und des Energieausweis-Vorlage-Gesetzes (EAVG). Der Ermittlungszeitraum für die Konversionsfaktoren für Primärenergie und Kohlendioxidemissionen ist für Strom: 2013-09 – 2018-08, und es wurden übliche Allokationsregeln unterstellt.

Energieausweis für Nicht-Wohngebäude





GEBÄUDEKENNDATEN	EA-Art:
GLDAODERENNDATEN	LA-AIL.

Brutto-Grundfläche (BGF)	1 321,4 m²	Heiztage	228 d	Art der Lüftung	Fensterlüftung
Bezugsfläche (BF)	1 057,1 m ²	Heizgradtage	3 734 Kd	Solarthermie	- m²
Brutto-Volumen (V _B)	6 190,9 m³	Klimaregion	Ν	Photovoltaik	60,0 kWp
Gebäude-Hüllfläche (A)	2 644,0 m²	Norm-Außentemperatur	-13,5 °C	Stromspeicher	60,0 kWh
Kompaktheit (A/V)	0,43 1/m	Soll-Innentemperatur	Soll-Innentemperatur 22,0 °C WW-WB-System (primär)		
charakteristische Länge (Ic)	2,34 m	mittlerer U-Wert	0,20 W/m²K	WW-WB-System (sekundär, opt.)	
Teil-BGF	Teil-BGF - m ² LE		13,85	RH-WB-System (primär)	
Teil-BF - m²		Bauweise	leicht	RH-WB-System (sekundär, o	pt.)
Teil-V _B - m³				Kältebereitstellungs-System	

WÄRME- UND ENERGIEBEDARF (Referenzklima)

Nachweis über den Gesamtenergieeffizienz-Faktor

		Ergebnisse			Anforderungen
Referenz-Heizwärmebedarf	$HWB_{Ref,RK} =$	31,0 kWh/m²a	entspricht	HWB _{Ref,RK,zul} =	57,0 kWh/m²a
Heizwärmebedarf	HWB _{RK} =	35,1 kWh/m²a			
Außeninduzierter Kühlbedarf	KB* _{RK} =	0,4 kWh/m³a	entspricht	$KB_{RK,zul}^* =$	1,0 kWh/m³a
Endenergiebedarf	EEB _{RK} =	60,4 kWh/m²a			
Gesamtenergieeffizienz-Faktor	f _{GEE,RK} =	0,48	entspricht	$f_{GEE,RK,zul} =$	0,75
Erneuerbarer Anteil	alternati	ves Energiesystem	entspricht	Punkt 5.2.3 a, b	oder c

WÄRME- UND ENERGIEBEDARF (Standortklima)

Referenz-Heizwärmebedarf	Q _{h,Ref,SK} =	48 544 kWh/a	HWB Ref,SK	= 36,7	kWh/m²a	
Heizwärmebedarf	$Q_{h,SK} =$	54 370 kWh/a	HWB sk	= 41,1	kWh/m²a	
Warmwasserwärmebedarf	Q _{tw} =	3 555 kWh/a	WWWB	= 2,7	kWh/m²a	
Heizenergiebedarf	Q _{HEB,SK} =	64 004 kWh/a	HEB _{SK}	= 48,4	kWh/m²a	
Energieaufwandszahl Warmwasser			e _{AWZ,WW}	= 2,21		
Energieaufwandszahl Raumheizung			e _{AWZ,RH}	= 1,16		
Energieaufwandszahl Heizen			e awz,h	= 1,23		
Betriebsstrombedarf	Q _{BSB} =	2 778 kWh/a	BSB	= 2,1	kWh/m²a	
Kühlbedarf	Q _{KB,SK} =	20 303 kWh/a	KBsk	= 15,4	kWh/m²a	
Kühlenergiebedarf	Q _{KEB,SK} =	- kWh/a	KEB _{SK}	= -	kWh/m²a	
Energieaufwandszahl Kühlen			e _{AWZ,K}	= 0,00		
Befeuchtungsenergiebedarf	Q _{BefEB,SK} =	- kWh/a	BefEB _{SK}	= -	kWh/m²a	
Beleuchtungsenergiebedarf	Q _{BelEB} =	26 217 kWh/a	BelEB	= 19,8	kWh/m²a	
Endenergiebedarf	Q _{EEB,SK} =	88 201 kWh/a	EEBsk	= 66,7	kWh/m²a	
Primärenergiebedarf	Q _{PEB,SK} =	141 862 kWh/a	PEBsk	= 107,4	kWh/m²a	
Primärenergiebedarf nicht erneuerbar	Q _{PEBn.ern.,SK} =	42 966 kWh/a	PEB _{n.ern.,SK}	= 32,5	kWh/m²a	
Primärenergiebedarf erneuerbar	Q _{PEBern.,SK} =	98 896 kWh/a	PEB _{ern.,SK}	= 74,8	kWh/m²a	
äquivalente Kohlendioxidemissionen	Q _{CO2eq,SK} =	9 352 kg/a	CO _{2eq,SK}	= 7,1	kg/m²a	
Gesamtenergieeffizienz-Faktor			f GEE,SK	= 0,48		
Photovoltaik-Export	Q _{PVE,SK} =	51 576 kWh/a	PVE export, sk	= 39,0	kWh/m²a	

ERSTELLT

GWR-Zahl ErstellerIn bauwerk consult oppenauer GmbH Naamtalstraße 7, 4320 Perg Ausstellungsdatum 25.04.2024

Unterschrift Gültigkeitsdatum 24.04.2034 Geschäftszahl 24-003

Naarntalstrass T-07262/52035

Die Energiekennzahlen dieses Energieausweises dienen ausschließlich der Information. Aufgrund der idealisierten Eingangsparameter können bei tatsächlicher Nutzung erhebliche Abweichungen auftreten. Insbesondere Nutzungseinheiten unterschiedlicher Lage können aus Gründen der Geometrie und der Lage hir sichtlich ihrer Energiekennzahlen von den hier angegebenen abweichen.

Datenblatt GEQ Aufstockung Volksschule Perg



Anzeige in Druckwerken und elektronischen Medien

HWB_{Ref,SK} 37 f_{GEE,SK} 0,48

Gebäudedaten

Brutto-Grundfläche BGF 1 321 m^2 charakteristische Länge I_c 2,34 m Konditioniertes Brutto-Volumen 6 191 m^3 Kompaktheit A $_B$ / V_B 0,43 m^{-1}

Gebäudehüllfläche A_B 2 644 m²

Ermittlung der Eingabedaten

Geometrische Daten: It. Einreichplan bauwerk consult oppenauer GmbH, 23.04.24, Plannr. 24-003-00

Bauphysikalische Daten: Riechplan bauwerk consult oppenauer GmbH, 23.04.24
Haustechnik Daten: It. Einreichplan bauwerk consult oppenauer GmbH, 23.04.24

Haustechniksystem

Raumheizung: Nah-/Fernwärme (Fernwärme aus Heizwerk (erneuerbar))

Warmwasser Kombiniert mit Raumheizung

Lüftung: Fensterlüftung

Photovoltaik-System: 60kWp; Multikristallines Silicium; Stromspeicher: 60 kWh

Berechnungsgrundlagen

Der Energieausweis wurde mit folgenden ÖNORMen und Hilfsmitteln erstellt: GEQ von Zehentmayer Software GmbH - www.geq.at
Bauteile nach ON EN ISO 6946 / Fenster nach ON EN ISO 10077-1 / Erdberührte Bauteile vereinfacht nach ON B 8110-6-1 / Unkonditionierte
Gebäudeteile vereinfacht nach ON B 8110-6-1 / Wärmebrücken pauschal nach ON B 8110-6-1 / Verschattung vereinfacht nach ON B 8110-6-1

Verwendete Normen und Richtlinien:

ON B 8110-1 / ON B 8110-2 / ON B 8110-3 / ON B 8110-5 / ON B 8110-6-1 / ON H 5056-1 / ON H 5057-1 / ON H 5058-1 / ON H 5059-1 / ON EN ISO 13790 / ON EN ISO 13370 / ON EN ISO 6946 / ON EN ISO 10077-1 / OIB-Richtlinie 6 Ausgabe: April 2019

Anmerkung

Der Energieausweis dient zur Information über den energetischen Standard des Gebäudes. Der Berechnung liegen durchschnittliche Klimadaten, standardisierte interne Wärmegewinne sowie ein standardisiertes Nutzerverhalten zugrunde. Die errechneten Bedarfswerte können daher von den tatsächlichen Verbrauchswerten abweichen. Bei Mehrfamilienwohnhäusern ergeben sich je nach Lage der Wohnung im Gebäude unterschiedliche Energiekennzahlen. Für die exakte Auslegung der Heizungsanlage muss eine Berechnung der Heizlast gemäß ÖNORM H 7500 erstellt werden.



Bauteil Anforderungen Aufstockung Volksschule Perg

BAUTE	ILE CONTRACTOR OF THE PROPERTY	R-Wert	R-Wert min	U-Wert	U-Wert max	Erfüllt
AW01	W1 - Außenwand			0,16	0,35	Ja
AW02	W2 - Außenwand			0,14	0,35	Ja
FD01	D1 - Außendecke, Wärmestrom nach oben			0,09	0,20	Ja
FD02	D2 - Außendecke, Wärmestrom nach oben			0,09	0,20	Ja
ZD01	B1 - warme Zwischendecke			0,18	0,90	Ja
ZD02	B2 - warme Zwischendecke			0,83	0,90	Ja
DD01	B3 - Außendecke, Wärmestrom nach unten	7,02	4,00	0,14	0,20	Ja
ZD03	B4 - warme Zwischendecke gegen getrennte Wohn- und			0,26	0,90	Ja
FENST	ER .			U-Wert	U-Wert	Erfüllt

FENSTER	U-Wert	U-Wert max	Erfüllt
Prüfnormmaß Typ 1 (T1) (gegen Außenluft vertikal)	0,73	1,70	Ja
Prüfnormmaß Typ 2 (T2) (gegen Außenluft horizontal oder in Schrägen)	0,78	2,00	Ja
Prüfnormmaß Typ 3 (T3) (gegen Außenluft vertikal)	0,68	1,70	Ja

Einheiten: R-Wert [m²K/W], U-Wert [W/m²K] Quelle U-Wert max: OIB Richtlinie 6 U-Wert berechnet nach ÖNORM EN ISO 6946



2 643,98 m²

Heizlast Abschätzung Aufstockung Volksschule Perg

Abschätzung der Gebäude-Heizlast auf Basis der Energieausweis-Berechnung

Berechnungsblatt

Bauherr Baumeister / Baufirma / Bauträger / Planer Stadtgemeinde Perg Hauptplatz 4 4320 Perg Tel.: Tel.: -13,5 °C Norm-Außentemperatur: Standort: Perg Berechnungs-Raumtemperatur: 22 °C Brutto-Rauminhalt der Temperatur-Differenz: 35,5 K beheizten Gebäudeteile: 6 190,89 m³

Gebäudehüllfläche:

Bauteile	Fläche	Wärmed koeffizient	Korr faktor	Leitwert	
	A [m²]	U [W/m² K]	f [1]	[W/K]	
AW01 W1 - Außenwand	853,49	0,159	1,00	135,96	
AW02 W2 - Außenwand	51,84	0,145	1,00	7,51	
DD01 B3 - Außendecke, Wärmestrom nach ui	nten 152,29	0,136	1,00	20,78	
FD01 D1 - Außendecke, Wärmestrom nach o	pen 1 162,37	0,088	1,00	102,87	
FD02 D2 - Außendecke, Wärmestrom nach ol	pen 152,29	0,091	1,00	13,89	
FE/TÜ Fenster u. Türen	271,70	0,717		194,76	
ZD01 B1 - warme Zwischendecke	122,87	0,183			
ZD02 B2 - warme Zwischendecke	419,56	0,826			
ZD03 B4 - warme Zwischendecke gegen getre Wohn- und Betriebseinheiten	ennte 626,69	0,260			
ZW01 W3 - Zwischenwand zu konditioniertem	Raum 87,76	0,861			
ZW02 W4 - Zwischenwand zu konditioniertem	Raum 39,75	0,157			
Summe OBEN-Bauteile	1 321,41				
Summe UNTEN-Bauteile	152,29				
Summe Zwischendecken	1 169,12				
Summe Außenwandflächen	905,32				
Summe Wandflächen zum Bestand	127,51				
Fensteranteil in Außenwänden 22,6 %	264,95				
Fenster in Deckenflächen	6,75				
Summe			[W/K]	476	
Wärmebrücken (vereinfacht) [W/K]					
Transmissions - Leitwert			[W/K]	533,48	
Lüftungs - Leitwert [W/K] Gebäude-Heizlast Abschätzung Luftwechsel = 1,15 1/h [kW]					



Heizlast Abschätzung Aufstockung Volksschule Perg

Die Gebäude-Heizlast Abschätzung dient als Anhaltspunkt für die Auslegung des Wärmeerzeugers. Für die Dimensionierung ist eine Heizlast-Berechnung gemäß ÖNORM H 7500 erforderlich.

Dem Lüftungsleitwert liegt eine Nutzung von 24 Stunden mal 365 Tage zugrunde. Die erforderliche Leistung für die Warmwasserbereitung ist unberücksichtigt.



Projekt: Aufstockung Volksschule Perg	Blatt-Nr	:	1	
Auftraggeber Stadtgemeinde Perg	Bearbei	tungsnr.:	24-003	
Bauteilbezeichnung: W1 - Außenwand	Kurzbezeichnung: AW01			
Bauteiltyp: Außenwand		ı		A
Wärmedurchgangskoeffizient berechnet nach ÖNC U - Wert			M 1 : 10	
Konstruktionsaufbau und Berechnung				W 1 . 10
Baustoffschichten		d	λ	Anteil
von innen nach außen		Dicke	Leitfähigkeit	
Nr Bezeichnung		[m]	[W/mK]	[%]
1 Knauf Gipskarton Bauplatte		0,013	0,250	
2 Dampfbremse		0,0002	0,170	
3 Glaswolle MW(GW)-W (32 kg/m³)		0,050	0,035	
4 KLH® - CLT - Wand		0,140	0,120	
5 Riegel dazw.			0,120	10,0
Mineralwolle		0,160	0,040	90,0
6 Luft steh., W-Fluss n. oben 26 < d <= 30 mm	*	0,030	0,200	
7 Sichtschalung Lärche	*	0,030	0,120	
wärmetechnisch relevante Dicke des Bauteils [m]	0,363			
Dicke des Bauteils [m]		0,423		
				=1.1.00 0015
Zusammengesetzter Bauteil - 1 inhomogene Schic Riegel: Achsabstand [m]: 0,600 Breite [m]	,	Berechnun	g nach ÖNORM R _{si} + R	EN ISO 6946) R _{se} = 0,170
Oberer Grenzwert: R To = 6,4048 Unterer Grenzwert	ert: R _{Tu} = 6,149	7	$R_T = 6,27$	73 [m²K/W]
Wärmedurchgangskoeffizient U =		0,16	[W/m ² K]	

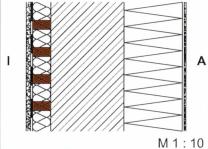
^{*...} diese Schicht zählt nicht zur Berechnung



Projekt:	Aufstockung Volksschule Perg		Blatt-Nr.:	2
Auftraggebe	er Stadtgemeinde Perg		Bearbeitungsnr.:	24-003
Bauteilbeze W2 - Außer		Kurzbezeichnung: AW02		
Bauteiltyp: Außenwan	d			A

Wärmedurchgangskoeffizient berechnet nach ÖNORM EN ISO 6946

U - Wert 0,14 [W/m²K]



Konstruktionsaufbau und Berechnung							
	Baustoffschichten		d	λ	$R = d / \lambda$		
	von innen nach außen		Dicke	Leitfähigkeit	Durchlaßw.		
Nr	Bezeichnung		[m]	[W/mK]	[m²K/W]		
1	Knauf Gipskarton Bauplatte		0,013	0,250	0,050		
2	Dampfbremse		0,0002	0,170	0,001		
3	Glaswolle MW(GW)-W (32 kg/m³)		0,050	0,035	1,429		
4	Stahlbeton (2300)		0,200	2,300	0,087		
5	EPS F PLUS		0,160	0,031	5,161		
6	Klebespachtel		0,003	0,800	0,004		
7	Silikonharzputz		0,002	0,700	0,003		
Dic	ke des Bauteils [m]		0,428				
Sui	nme der Wärmeübergangswiderstände	R _{si} +R _{se}		0,170	[m²K/W]		
Wärmedurchgangswiderstand $R_T = R_{si} + \sum R_t + R_{si}$			R _{se}	6,905	[m ² K/W]		
Wä	rmedurchgangskoeffizient	U = 1 / R _T		0,14	[W/m ² K]		



Proj	Projekt: Aufstockung Volksschule Perg		Blatt-Nr.	.:	3	
Auf	traggeber Stadtgemeinde Perg			Bearbei	tungsnr.:	24-003
Bauteilbezeichnung: Kurzbezeichnung: D1 - Außendecke, Wärmestrom nach oben FD01				A		
Bauteiltyp: Außendecke, Wärmestrom nach oben					$\bigwedge \bigwedge \bigwedge$	
Wäi	rmedurchgangskoeffizient berechn	et nach ÖNC	ORM EN ISO 6946			
	U	- Wert	0,09 [W/m²K]			
						M 1 : 30
Kor	nstruktionsaufbau und Berechnung					
	Baustoffschichten			d	λ	$R = d / \lambda$
	von außen nach innen			Dicke	Leitfähigkeit	Durchlaßw.
Nr	Bezeichnung			[m]	[W/mK]	[m²K/W]
1	Kies			0,050	0,700	0,071
2	Vlies PES			0,003	0,500	0,006
3	Elastomerbitumenbahn E-KV-5 2-lagi	g		0,010	0,170	0,059
4	EPS W25 Gefälledämmung i.M.			0,080	0,036	2,222
5	EPS W25 Grunddämmung			0,220	0,036	6,111
6	Dampfsperre ALGV-4K			0,004	0,170	0,024
7	KLH® - CLT - Decke			0,320	0,120	2,667
8	Luft steh., W-Fluss horizontal d > 200	mm	*	0,240	1,563	0,154
9	Knauf Gipskarton Bauplatte		*	0,015	0,250	0,060
wäi	rmetechnisch relevante Dicke des Bau	iteils [m]		0,687		,

0,942

0,140

11,30

0,09

[m²K/W]

[m²K/W]

[W/m²K]

Summe der Wärmeübergangswiderstände

Dicke des Bauteils [m]

Wärmedurchgangswiderstand Wärmedurchgangskoeffizient $R_{si} + R_{se}$ $R_{T} = R_{si} + \sum R_{t} + R_{se}$ $U = 1 / R_{T}$

^{*...} diese Schicht zählt nicht zur Berechnung



Pro	jekt: Aufstockung Volksschule Perg		Blatt-Nr	.: .	4	
Auf	traggeber Stadtgemeinde Perg		Bearbei	tungsnr.:	24-003	
1	rteilbezeichnung: - Außendecke, Wärmestrom nach oben	Kurzbezeichnung: FD02	A			
	ıteiltyp: Bendecke, Wärmestrom nach oben					
Wä	rmedurchgangskoeffizient berechnet nach ÖNC U - Wert	Parameter		COMPANY AND AND ASSESSED.		
				1	M 1:30	
Kor	nstruktionsaufbau und Berechnung					
	Baustoffschichten		d	λ	$R = d / \lambda$	
	von außen nach innen		Dicke	Leitfähigkeit	Durchlaßw.	
Nr	Bezeichnung		[m]	[W/mK]	[m²K/W]	
1	Kies		0,050	0,700	0,071	
2	Vlies PES		0,003	0,500	0,006	
3	Elastomerbitumenbahn E-KV-5 2-lagig		0,010	0,170	0,059	
_	EPS W25 Gefälledämmung i.M.		0,080	0,036	2,222	
	EPS W25 Grunddämmung		0,220	0,036	6,111	
_	Dampfsperre ALGV-4K		0,004	0,170	0,024	
	KLH® - CLT - Decke		0,280	0,120	2,333	
	Luft steh., W-Fluss horizontal 180 < d <= 185 mm	*	0,185	1,028	0,180	
	Knauf Gipskarton Bauplatte	*	0,015	0,250	0,060	
	metechnisch relevante Dicke des Bauteils [m]		0,647			
Dic	ke des Bauteils [m]		0,847			

Summe der Wärmeübergangswiderstände

Wärmedurchgangswiderstand

Wärmedurchgangskoeffizient

0,140

10,96

0,09

[m²K/W]

[m²K/W]

[W/m²K]

 $R_{si} + R_{se}$ $R_T = R_{si} + \sum R_t + R_{se}$ $U = 1 / R_T$

^{*...} diese Schicht zählt nicht zur Berechnung



Projekt: Aufstockung Volksschule Perg		Blatt-Nr.:	5			
Auftraggeber Stadtgemeinde Perg	eilbezeichnung: warme Zwischendecke Eiltyp:					
Bauteilbezeichnung: B1 - warme Zwischendecke		7.	Z Z			
Bauteiltyp: warme Zwischendecke gegen getrennte Wohn- und	j	Signification of the state of t	4			
Wärmedurchgangskoeffizient berechnet nach ÖNC	ORM EN ISO 6946		7			
U - Wert	0,18 [W/m²K]					
		A M 1	: 40			

Kor	nstruktionsaufbau und Berechnung					
	Baustoffschichten			d	λ	$R = d / \lambda$
	von innen nach außen			Dicke	Leitfähigkeit	Durchlaßw.
Nr	Bezeichnung			[m]	[W/mK]	[m²K/W]
1	Linoleum			0,005	0,170	0,029
2	Zementestrich (1600)		F	0,070	0,980	0,071
3	PAE-Folie			0,0002	0,230	0,001
4	EPS T650			0,030	0,044	0,682
5	EPS-Granulat zementgeb. (roh < = 125 kg/m³)			0,145	0,060	2,417
6	KLH® - CLT - Decke			0,120	0,120	1,000
7	Luft steh., W-Fluss horizontal d > 200 mm			0,280	1,563	0,179
8	Heraklith			0,060	0,100	0,600
9	Zementestrich (1600)			0,100	0,980	0,102
10	Stahlbeton (2300)			0,300	2,300	0,130
Dic	ke des Bauteils [m]			1,110		
Sur	mme der Wärmeübergangswiderstände R s	si + R se			0,260	[m²K/W]
Wä		$_{T} = R_{si} +$	$\Sigma R_t + F$	R _{se}	5,471	[m²K/W]
Wä	rmedurchgangskoeffizient U :	= 1 / R _T			0,18	[W/m ² K]

F... diese Schicht enthält eine Flächenheizung



Pro	jekt: Aufstockung Volksschul	e Perg		Blatt-Nr.	.:	6	
Auf	traggeber Stadtgemeinde Perg			Bearbei	tungsnr.:	24-003	
	ıteilbezeichnung: - warme Zwischendecke		Kurzbezeichnung: ZD02		I		
	rteiltyp: rme Zwischendecke gegen getrennte W	ohn- und	d				
Wä	rmedurchgangskoeffizient berechnet n	ach ÖNC	ORM EN ISO 6946				
	U - We	ert	0,83 [W/m²K]	246	Add to hand of the house		
					Α	M 1 : 20	
Kor	nstruktionsaufbau und Berechnung						
	Baustoffschichten			d	λ	$R = d / \lambda$	
Nr	von innen nach außen Bezeichnung			Dicke [m]	Leitfähigkeit [W/mK]	Durchlaßw. [m²K/W]	
1	Linoleum			0,005	0,170	0,029	
2	Zementestrich (1600)		F	0,070	0,980	0,071	
3	PAE-Folie			0,0002	0,230	0,001	
4	EPS T650			0,030	0,044	0,682	
5	Stahlbeton (2300)			0,350	2,300	0,152	
	Innenputz			0,010	0,700	0,014	
Dic	ke des Bauteils [m]			0,465			
Sui	mme der Wärmeübergangswiderstände	Rei	+R _{se}		0,260	[m²K/W]	
	irmedurchgangswiderstand	R _T	$=R_{si} + \Sigma R_t + F$	₹ _{se}	1,209	[m²K/W]	
			1/R _T		0,83	[W/m²K]	

F... diese Schicht enthält eine Flächenheizung



Projekt: Aufstockung Volksschule Perg		Blatt-Nr.: 7
Auftraggeber Stadtgemeinde Perg		Bearbeitungsnr.: 24-003
Bauteilbezeichnung: B3 - Außendecke, Wärmestrom nach unten	Kurzbezeichnung: DD01	l [[[]]]
Bauteiltyp: Außendecke, Wärmestrom nach unten		Brand-drive
Wärmedurchgangskoeffizient berechnet nach ÖNG	ORM EN ISO 6946	
U - Wert	0,14 [W/m²K]	
		A M 1:20

Konst	truktionsaufbau und Berechnung				
В	austoffschichten		d	λ	$R = d / \lambda$
VO	on innen nach außen		Dicke	Leitfähigkeit	Durchlaßw.
Nr B	ezeichnung		[m]	[W/mK]	[m ² K/W]
1 Li	inoleum		0,005	0,170	0,029
2 Z	ementestrich (1600)	F	0,070	0,980	0,071
3 P.	AE-Folie		0,0002	0,230	0,001
4 A	USTROTHERM EPS T650		0,030	0,044	0,682
5 E	PS W25		0,050	0,036	1,389
6 E	PS-Granulat zementgeb. (roh < = 125 kg/m ²	3)	0,095	0,060	1,583
7 S	tahlbeton (2300)		0,300	2,300	0,130
8 E	PS F PLUS		0,100	0,031	3,226
9 K	lebespachtel		0,003	0,800	0,004
10 Si	ilikonharzputz		0,002	0,700	0,003
Dicke	des Bauteils [m]	ř.	0,655		
Sumn	ne der Wärmeübergangswiderstände	R _{si} + R _{se}		0,210	[m²K/W]
Wärm	nedurchgangswiderstand	$R_T = R_{si} + \Sigma R_t +$	R _{se}	7,328	[m²K/W]
Wärm	nedurchgangskoeffizient	U = 1 / R _T		0,14	[W/m ² K]

F... diese Schicht enthält eine Flächenheizung



Projekt: Aufstockung Volksschule Perg		Blatt-Nr	•••	8	
Auftraggeber Stadtgemeinde Perg		Bearbeitungsnr.: 24-00			
Bauteilbezeichnung: B4 - warme Zwischendecke gegen getrennte	Kurzbezeichnung: ZD03				
Bauteiltyp: warme Zwischendecke gegen getrennte Wohn- und					
Wärmedurchgangskoeffizient berechnet nach ÖNO	RM EN ISO 6946	777	7/1////////////////////////////////////	7777777	
U - Wert	0,26 [W/m²K]				
S Man	0,20 [************************************				
			Α	M 1 : 30	
Konstruktionsaufbau und Berechnung	Ţ				
Baustoffschichten		d	λ	$R = d / \lambda$	
von innen nach außen		Dicke	Leitfähigkeit	Durchlaßw.	
Nr Bezeichnung		[m]	[W/mK]	[m²K/W]	
1 Linoleum		0,005	0,170	0,029	
2 Zementestrich (1600)	F	0,070	0,980	0,071	
3 PAE-Folie		0,0002	0,230	0,001	
4 EPS T650		0,030	0,044	0,682	
5 EPS-Granulat zementgeb. (roh < = 125 kg/m³)		0,055	0,060	0,917	
6 KLH® - CLT - Decke		0,180	0,120	1,500	
7 Luft steh., W-Fluss horizontal d > 200 mm	_	0,370	1,563	0,237	
8 Stahlbeton (2300)		0,350	2,300	0,152	
Dicke des Bauteils [m]		1,060			
Summe der Wärmeübergangswiderstände R si	+R _{se}		0,260	[m²K/W]	
Wärmedurchgangswiderstand R _T	$= R_{si} + \Sigma R_t + F$	2	3,849	[m²K/W]	
Wärmedurchgangskoeffizient U =	$\frac{-1}{1}$ $\frac{1}{R_T}$	'se	0,26	[W/m²K]	

F... diese Schicht enthält eine Flächenheizung



Pro	jekt: Aufstockung Volksschule Perg		Blatt-Nr.	:	9
Auf	traggeber Stadtgemeinde Perg		Bearbei	tungsnr.:	24-003
1	uteilbezeichnung: - Zwischenwand zu konditioniertem Raum	Kurzbezeichnung: ZW01			
ı	uteiltyp: ischenwand zu konditioniertem Raum	1		A	
Wä	rmedurchgangskoeffizient berechnet nach ÖNG				
	U - Wert	0,86 [W/m²K]			
					M 1:10
Koı	nstruktionsaufbau und Berechnung				
	Baustoffschichten		d	λ	$R = d / \lambda$
	von innen nach außen		Dicke	Leitfähigkeit	Durchlaßw.
Nr	Bezeichnung		[m]	[W/mK]	[m ² K/W]
1	Innenputz		0,020	0,700	0,029
2	Hochlochziegel (Altbestand vor 1980) + Normalma	auermörtel	0,380	0,450	0,844
3	Innenputz		0,020	0,700	0,029
Dic	ke des Bauteils [m]		0,420		
				- 12	

 $R_{si} + R_{se}$ $R_{T} = R_{si} + \sum R_{t} + R_{se}$ $U = 1 / R_{T}$

Summe der Wärmeübergangswiderstände

Wärmedurchgangswiderstand

Wärmedurchgangskoeffizient

0,260

1,162

0,86

 $[m^2K/W]$ $[m^2K/W]$

[W/m²K]



Proj	ekt: Aufstockung Volksschule Perg		Blatt-Nr	.:	10
Auf	raggeber Stadtgemeinde Perg		Bearbei	24-003	
ı	teilbezeichnung: - Zwischenwand zu konditioniertem Raum	Kurzbezeichnung: ZW02			
I	teiltyp: schenwand zu konditioniertem Raum			A	
Wä	rmedurchgangskoeffizient berechnet nach ÖNO				
	U - Wert	0,16 [W/m²K]			
					M 1 : 10
Kor	nstruktionsaufbau und Berechnung				
	Baustoffschichten		d	λ	Anteil
	von innen nach außen		Dicke	Leitfähigkeit	
Nr	Bezeichnung		[m]	[W/mK]	[%]
1	Knauf Gipskarton Bauplatte		0,013	0,250	
2	Dampfbremse		0,0002	0,170	
3	Glaswolle MW(GW)-W (32 kg/m³)		0,050	0,035	
4	KLH® - CLT - Wand		0,140	0,120	
5	Riegel dazw.			0,120	10,0
	Mineralwolle		0,160	0,040	90,0
6	Luft steh., W-Fluss n. oben 26 < d <= 30 mm	*	0,030	0,200	
_	Sichtschalung Lärche	*	0,030	0,120	
wäi	metechnisch relevante Dicke des Bauteils [m]		0,363		
Dic	ke des Bauteils [m]		0,423		
7119	sammengesetzter Bauteil - 1 inhomogene Schic	ht (I	Berechnun	g nach ÖNORM	EN ISO 6946)

Breite [m]:

0,060

6,2397

0,600

Achsabstand [m]:

Oberer Grenzwert: R_{To} = 6,4977 Unterer Grenzwert: R_{Tu} = Wärmedurchgangskoeffizient U = 1 / R_{T}

Riegel:

 $R_{si} + R_{se} = 0,260$

[W/m²K]

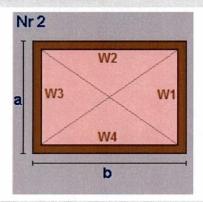
 $R_T = 6,3687 \text{ [m}^2\text{K/W]}$

0,16

^{*...} diese Schicht zählt nicht zur Berechnung



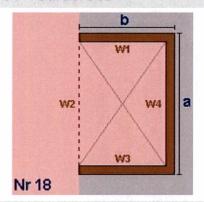
OG1 Westtrakt



```
a = 43,78    b = 12,39
lichte Raumhöhe = 3,21 + obere Decke: 0,69 => 3,90m
BGF     542,43m² BRI    2 113,87m³

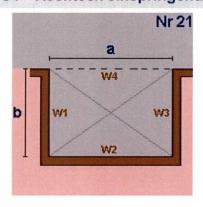
Wand W1    170,61m² AW01 W1 - Außenwand
Wand W2     48,28m² AW01
Wand W3    170,61m² AW01
Wand W4     48,28m² ZW01 W3 - Zwischenwand zu konditioniertem
Decke     542,43m² FD01 D1 - Außendecke, Wärmestrom nach oben
Boden     -419,56m² ZD02 B2 - warme Zwischendecke
Teilung -122,87m² ZD01
```

OG1 Garderobe



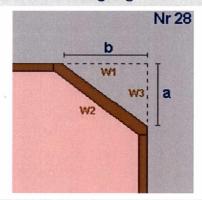
```
a = 8,85 b = 20,62
lichte Raumhöhe = 2,90 + \text{obere Decke: } 0,65 \Rightarrow 3,55m
BGF
           182,49m² BRI
                             647,28m³
Wand W1
            73,14m<sup>2</sup> AW01 W1 - Außenwand
           -31,39m² AW01
Wand W2
           73,14m² AW01
Wand W3
Wand W4
           -31,39m<sup>2</sup> AW01
           182,49m² FD02 D2 - Außendecke, Wärmestrom nach oben 182,49m² DD01 B3 - Außendecke, Wärmestrom nach unte
Decke
Boden
```

OG1 Rechteck einspringend

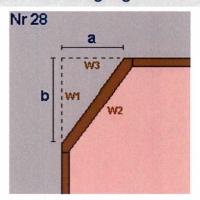




OG1 Abschrägung



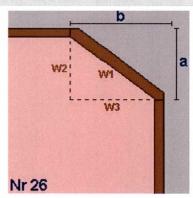
OG1 Abschrägung



```
a = 2,26 b = 5,05
lichte Raumhöhe = 3,21 + obere Decke: 0,65 => 3,86m
BGF -5,71m² BRI -22,01m³

Wand W1 -19,48m² AW02 W2 - Außenwand
Wand W2 21,34m² AW02
Wand W3 -8,72m² AW01 W1 - Außenwand
Decke -5,71m² FD02 D2 - Außendecke, Wärmestrom nach oben
Boden -5,71m² DD01 B3 - Außendecke, Wärmestrom nach unte
```

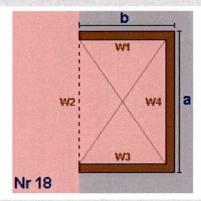
OG1 Dreieck im Eck



```
a = 1,34 b = 3,00 lichte Raumhöhe = 3,21 + obere Decke: 0,65 => 3,86m BGF 2,01m<sup>2</sup> BRI 7,75m<sup>3</sup> Wand W1 12,67m<sup>2</sup> AW01 W1 - Außenwand Wand W2 -5,17m<sup>2</sup> AW01 Wand W3 -11,57m<sup>2</sup> AW01 Decke 2,01m<sup>2</sup> FD02 D2 - Außendecke, Wärmestrom nach oben Boden 2,01m<sup>2</sup> DD01 B3 - Außendecke, Wärmestrom nach unte
```

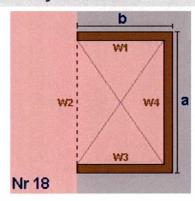


OG1 Osttrakt



```
a = 43,75
               b = 10,13
lichte Raumhöhe = 3,21 + obere Decke: 0,69 => 3,90m
         443,19m<sup>2</sup> BRI 1 727,10m<sup>3</sup>
BGF
Wand W1
          39,48m<sup>2</sup> AW01 W1 - Außenwand
         170,49m² AW01
Wand W2
Wand W3
           39,48m² ZW01 W3 - Zwischenwand zu konditioniertem
         170,49m<sup>2</sup> AW01 W1 - Außenwand
Wand W4
         443,19m² FD01 D1 - Außendecke, Wärmestrom nach oben
Decke
Boden
         -443,19m² ZD03 B4 - warme Zwischendecke gegen getren
```

OG1 Gymnastiksaal



		= 3,21		obere Decke: 0,69 => 3,90m 5,09m ³
Wand W1 Wand W2 Wand W3 Wand W4 Decke Boden	-39,75m ² 70,11m ² 39,75m ² 183,50m ²	AW01 AW01 ZW02 W4 FD01 D1	-	Außenwand Zwischenwand zu konditioniertem Außendecke, Wärmestrom nach oben warme Zwischendecke gegen getren

OG1 Summe

OG1 Bruttogrundfläche [m²]: 1 321,41 OG1 Bruttorauminhalt [m³]: 5 095,10

Deckenvolumen ZD01

Fläche 122,87 m^2 x Dicke 1,11 $m = 136,41 m^3$

Deckenvolumen ZD02

Fläche 419,56 m^2 x Dicke 0,47 $m = 195,18 m^3$

Deckenvolumen DD01

Fläche $152,29 \text{ m}^2 \text{ x Dicke } 0,66 \text{ m} = 99,78 \text{ m}^3$

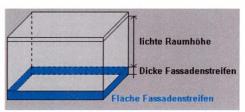
Deckenvolumen ZD03

Fläche $626,69 \text{ m}^2 \times \text{Dicke } 1,06 \text{ m} = 664,41 \text{ m}^3$

Bruttorauminhalt [m³]: 1 095,79



Fassadenstreifen - Automatische Ermittlung



Wand		Boden	Dicke	Länge	Fläche
AW01	_	ZD02	0,465m	99,95m	46,50m²
AW01	-	DD01	0,655m	16,12m	10,56m ²
AW01	-	ZD03	1,060m	123,41m	130,84m²
AW02	-	DD01	0,655m	13,24m	8,68m²

Gesamtsumme Bruttogeschoßfläche [m²]: 1 321,41 Gesamtsumme Bruttorauminhalt [m³]: 6 190,89



Fenster und Türen Aufstockung Volksschule Perg

Тур		Bauteil	Anz	. Bezeichnung	Breite m	Höhe m	Fläche m²	Ug W/m²K	Uf W/m²K	PSI W/mK	Ag m²	Uw W/m²K	AxUxf W/K	g	fs gtot	amso
				ß Typ 1 (T1)	1,23	1,48	1,82	0,50	0,91	0,040	1,23	0,73		0,55		
		Prüfnorr	nma	ß Typ 2 (T2)	1,23	1,48	1,82	0,60	0,90	0,040	1,32	0,78		0,55		
		Prüfnorr	nma	ß Typ 3 (T3) - Fenstertür	1,48	2,18	3,23	0,50	0,91	0,040	2,41	0,68		0,55		
											4,96					
horiz.		FD01	3	DFF 1,50 x 1,50	1,50	1,50	6,75	0,60	0,90	0,040	5,07	0,77	5,18	0,55	0,40 1,00	0,0
			3				6,75			·	5,07		5,18			
N																
T1	OG1	AW01	2	4,50 x 2,25	4,50	2,25	20,25	0,50	0,91	0,040	14,29	0,76	15,29	0,55	0,40 0,12	2 0,8
T1	OG1	AW01		1,89 x 1,20	1,89	1,20	6,80	0,50	0,91	0,040	4,41	0,77	5,21	0,55	0,40 0,12	2 0,8
T1	OG1	AW01		2,53 x 1,20	2,53	1,20	6,07	0,50	0,91	0,040	4,40	0,70	4,24	0,55	0,40 0,12	2 0,8
T1	OG1	AW01	1		0,94	1,20	1,13	0,50	0,91	0,040	0,67	0,78	0,88	0,55	0,40 0,12	
T1	OG1	AW01	1	4,60 x 1,20	4,60	1,20	5,52	0,50	0,91	0,040	3,96	0,72	3,96	0,55	0,40 0,12	
T1	OG1	AW01	1	1,80 x 1,20	1,80	1,20	2,16	0,50	0,91	0,040	1,38	0,77	1,67	0,55	0,40 0,12	2 0,80
T1	OG1	AW01	1	3,10 x 1,20	3,10	1,20	3,72	0,50	0,91	0,040	2,52	0,75	2,79	0,55	0,40 0,12	2 0,8
T1	OG1	AW01	2	0,55 x 2,90	0,55	2,90	3,19	0,50	0,91	0,040	1,65	0,85	2,70	0,55	0,40 0,12	2 0,8
T1	OG1	AW01		1,20 x 2,90	1,20	2,90	3,48	0,50	0,91	0,040	2,44	0,73	2,52	0,55	0,40 0,12	2 0,8
T1	OG1	AW01	1		0,90	2,90	2,61	0,50	0,91	0,040	1,68	0,76	2,00	0,55	0,40 0,12	2 0,8
ТЗ	OG1	AW02	1	1,80 x 2,20 Fluchttüre	1,80	2,20	3,96	0,50	0,91	0,040	2,82	0,73	2,88	0,55	0,40 1,00	0,0
			16				58,89				40,22		44,14			
NO																
T1	OG1	AW01	1	1,20 x 2,90	1,20	2,90	3,48	0,50	0,91	0,040	2,44	0,73	2,52	0,55	0,40 0,12	2 0,80
T1	OG1	AW01	2	$0,55 \times 2,90$	0,55	2,90	3,19	0,50	0,91	0,040	1,65	0,85	2,70	0,55	0,40 0,12	2 0,8
T1	OG1	AW01	1	0,90 x 2,90	0,90	2,90	2,61	0,50	0,91	0,040	1,68	0,76	2,00	0,55	0,40 0,12	2 0,8
			4				9,28				5,77		7,22			
O T1	061	AW01	7	6,00 x 1,80	6,00	1,80	75,60	0,50	0,91	0,040	57,66	0,69	52,48	0,55	0,40 0,12	2 0.8
11		AVVOI	7	0,00 % 1,80	0,00	1,00	75,60	0,50	0,51	0,040	57,66	0,09	52,48	0,55	0,40 0,12	2 0,00
C																
S T1	OG1	AW01	4	2,65 x 2,80	2,65	2,80	29,68	0,50	0,91	0,040	22,35	0,70	20,87	0,55	0,40 0,12	2 0.80
T1		AW01		1,89 x 2,50	1,89	2,50	9,45	0,50	0,91	0,040	6,92	0,71	6,73	0,55	0,40 0,12	
T1		AW01		2,53 x 2,50	2,53	2,50	12,65	0,50	0,91	0,040	10,35	0,63	8,00	0,55	0,40 0,12	
T1		AW01		0,94 x 2,50	0,94	2,50	2,35	0,50	0,91	0,040	1,58	0,73	1,73	0,55		
			9				54,13				41,20		37,33	-,	-,,	
W																
T1	OG1	AW01	1	2,80 x 2,25	2,80	2,25	6,30	0,50	0,91	0,040	4,61	0,72	4,54	0,55	0,40 0,12	2 0,8
T1	OG1	AW01	3	5,00 x 2,25	5,00	2,25	33,75	0,50	0,91	0,040	24,27	0,74	25,09	0,55	0,40 0,12	2 0,8
T1	OG1	AW01	3	5,00 x 1,80	5,00	1,80	27,00	0,50	0,91	0,040	20,03	0,71	19,26	0,55	0,40 0,12	2 0,8
			7				67,05				48,91		48,89			
Summe			46				271,70				198,83		195,24			

Ug... Uwert Glas Uf... Uwert Rahmen PSI... Linearer Korrekturkoeffizient Ag... Glasfläche

amsc... Param. zur Bewert. der Aktivierung von Sonnenschutzeinricht. Sommer

g... Energiedurchlassgrad Verglasung fs... Verschattungsfaktor

Typ... Prüfnormmaßtyp

gtot ... Gesamtenergiedurchlassgrad der Verglasung inkl. Abschlüsse



Rahmen Aufstockung Volksschule Perg

Bezeichnung	Rb.re.	Rb.li.	Rb.o.	Rb.u.	%	Stulp Anz.	Stb. Pfost		CHARLES TO SERVICE STATE	V-Sp.	Spb.	
Typ 1 (T1)	0,120	0,120	0,120	0,120	33		,,, ,,,, <u>,</u> ,		7 11.2	,		Internorm Holz-Alu-Fensterrahmen HF410 Glasd, 48mm
Typ 2 (T2)	0,100	0,100	0,100	0,100	28							Kunststoff-Rahmen
Тур 3 (Т3)	0,120	0,120	0,120	0,120	25							Internorm Holz-Alu-Fensterrahmen HF410 Glasd, 48mm
4,50 x 2,25	0,120	0,120	0,120	0,120	29		4	0,120	1		0,120	
2,80 x 2,25	0,120	0,120	0,120	0,120	27		1	0,120	1		0,120	
5,00 x 2,25	0,120	0,120	0,120	0,120	28		4	0,120	1		0,120	
2,65 x 2,80	0,120	0,120	0,120	0,120	25		1	0,120	1		0,120	Internorm Holz-Alu-Fensterrahmen HF410 Glasd, 48mm
5,00 x 1,80	0,120	0,120	0,120	0,120	26		4	0,120				Internorm Holz-Alu-Fensterrahmen HF410 Glasd, 48mm
6,00 x 1,80	0,120	0,120	0,120	0,120	24		4	0,120				Internorm Holz-Alu-Fensterrahmen HF410 Glasd, 48mm
1,89 x 2,50	0,120	0,120	0,120	0,120	27		1	0,120				Internorm Holz-Alu-Fensterrahmen HF410 Glasd, 48mm
2,53 x 2,50	0,120	0,120	0,120	0,120	18							Internorm Holz-Alu-Fensterrahmen HF410 Glasd, 48mm
0,94 x 2,50	0,120	0,120	0,120	0,120	33							Internorm Holz-Alu-Fensterrahmen HF410 Glasd, 48mm
1,89 x 1,20	0,120	0,120	0,120	0,120	35		1	0,120				Internorm Holz-Alu-Fensterrahmen HF410 Glasd. 48mm
2,53 x 1,20	0,120	0,120	0,120	0,120	28							Internorm Holz-Alu-Fensterrahmen HF410 Glasd. 48mm
0,94 x 1,20	0,120	0,120	0,120	0,120	40							Internorm Holz-Alu-Fensterrahmen HF410 Glasd. 48mm
4,60 x 1,20	0,120	0,120	0,120	0,120	28		2	0,120				Internorm Holz-Alu-Fensterrahmen HF410 Glasd. 48mm
1,80 x 1,20	0,120	0,120	0,120	0,120	36		1	0,120				Internorm Holz-Alu-Fensterrahmen HF410 Glasd. 48mm
3,10 x 1,20	0,120	0,120	0,120	0,120	32		2	0,120				Internorm Holz-Alu-Fensterrahmen HF410 Glasd. 48mm
0,55 x 2,90	0,120	0,120	0,120	0,120	48							Internorm Holz-Alu-Fensterrahmen HF410 Glasd. 48mm
1,20 x 2,90	0,120	0,120	0,120	0,120	30				1		0,120	Internorm Holz-Alu-Fensterrahmen HF410 Glasd. 48mm
0,90 x 2,90	0,120	0,120	0,120	0,120	36				1		0,120	Internorm Holz-Alu-Fensterrahmen HF410 Glasd. 48mm
1,80 x 2,20 Fluchttüre	0,120	0,120	0,120	0,120	29		1	0,120				Internorm Holz-Alu-Fensterrahmen HF410 Glasd. 48mm
DFF 1,50 x 1,50	0,100	0,100	0,100	0,100	25							Kunststoff-Rahmen

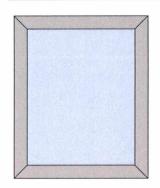
Rb.li,re,o,u Rahmenbreite links,rechts,oben, unten [m]

Stb. Stulpbreite [m]
Pfb. Pfostenbreite [m]
Typ Prüfnormmaßtyp

H-Sp. Anz Anzahl der horizontalen Sprossen V-Sp. Anz Anzahl der vertikalen Sprossen

% Rahmenanteil des gesamten Fensters Spb. Sprossenbreite [m]

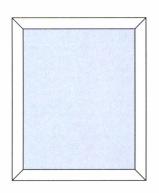




Fenster
Abmessung
1,23 m x 1,48 m
Uw-Wert
0,73 W/m²K
g-Wert
0,55

Rahmenbreite links
0,12 m oben 0,12 m
rechts 0,12 m unten 0,12 m

Glas	Internorm 3-ScheibIsoliergl. ECLAZ® (Ug 0,5)	Ug	0,50 W/m²K
Rahmen	Internorm Holz-Alu-Fensterrahmen HF410 Glasd. 48mm	Uf	0,91 W/m²K
Psi (Abstandh.)	Kunststoff/Butyl (3-IV; Ug <0,9; Uf <1,4)	Psi	0,040 W/mK



Fenster
Abmessung
Uw-Wert
g-Wert

Iinks

O,10 m

oben

o,10 m

rechts

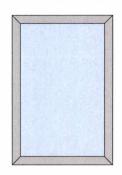
O,10 m

unten

O,10 m

Glas	3-ScheibIsolierglas (Ug 0,6)	Ug	0,60 W/m²K
Rahmen	Kunststoff-Rahmen	Uf	0,90 W/m²K
Psi (Abstandh.)	Kunststoff/Butyl (3-IV; Ug <0,9; Uf <1,4)	Psi	0,040 W/mK



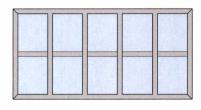


Fenster
Abmessung
1,48 m x 2,18 m

Uw-Wert
0,68 W/m²K
g-Wert
0,55

Rahmenbreite links 0,12 m oben 0,12 m
rechts 0,12 m unten 0,12 m

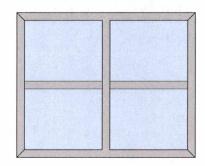
Glas	Internorm 3-ScheibIsoliergl. ECLAZ® (Ug 0,5)	Ug	0,50 W/m²K
Rahmen	Internorm Holz-Alu-Fensterrahmen HF410 Glasd. 48mm	Uf	0,91 W/m²K
Psi (Abstandh.)	Kunststoff/Butyl (3-IV; Ug <0,9; Uf <1,4)	Psi	0,040 W/mK



Fenster	4,50 x 2	2,25		
U _w -Wert g-Wert	0,76 W/ 0,55	′m²K		
Rahmenbreite	links rechts	0,12 m 0,12 m		0,12 m 0,12 m
Sprossen Pfosten	Horiz. Anzahl	1	Breite Breite	0,12 m 0,12 m

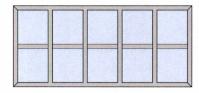
Glas	Internorm 3-ScheibIsoliergl. ECLAZ® (Ug 0,5)	Ug	0,50 W/m²K
Rahmen	Internorm Holz-Alu-Fensterrahmen HF410 Glasd. 48mm	Uf	0,91 W/m²K
Psi (Abstandh.)	Kunststoff/Butyl (3-IV; Ug <0,9; Uf <1,4)	Psi	0,040 W/mK





Fenster	2,80 x 2	2,25			
U _W -Wert g-Wert	0,72 W/ 0,55	/m²K			
Rahmenbreite	links rechts	0,12 m 0,12 m	oben unten	0,12 m 0,12 m	
Sprossen	Horiz.	1	Breite	0,12 m	
Pfosten	Anzahl	1	Breite	0,12 m	

Glas	Internorm 3-ScheibIsoliergl. ECLAZ® (Ug 0,5)	Ug	0,50 W/m²K
Rahmen	Internorm Holz-Alu-Fensterrahmen HF410 Glasd. 48mm	Uf	0,91 W/m²K
Psi (Abstandh.)	Kunststoff/Butyl (3-IV; Ug <0,9; Uf <1,4)	Psi	0,040 W/mK



Fenster	5,00 x 2	2,25				
Uw-Wert g-Wert	0,74 W/ 0,55	m²K				
Rahmenbreite Sprossen	links rechts Horiz. Anzahl	0,12 m 0,12 m 1 4	unten Breite	0,12 m		
Pfosten	Anzani	4	Breite	0,12 m		

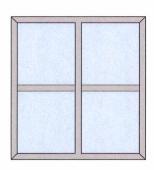
Glas	Internorm 3-ScheibIsoliergl. ECLAZ® (Ug 0,5)	Ug	0,50 W/m²K
Rahmen	Internorm Holz-Alu-Fensterrahmen HF410 Glasd. 48mm	Uf	0,91 W/m²K
Psi (Abstandh.)	Kunststoff/Butyl (3-IV; Ug <0,9; Uf <1,4)	Psi	0,040 W/mK





Fenster	6,00 x 1	1,80			
Uw-Wert g-Wert	0,69 W/ 0,55	/m²K			
Rahmenbreite	links rechts	0,12 m 0,12 m	0,12 m		
Pfosten	Anzahl		0,12 m		

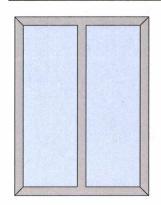
Glas	Internorm 3-ScheibIsoliergl. ECLAZ® (Ug 0,5)	Ug	0,50 W/m²K
Rahmen	Internorm Holz-Alu-Fensterrahmen HF410 Glasd. 48mm	Uf	0,91 W/m²K
Psi (Abstandh.)	Kunststoff/Butyl (3-IV; Ug <0,9; Uf <1,4)	Psi	0,040 W/mK



Fenster	2,65 x 2	2,80		
Uw-Wert g-Wert	0,70 W/ 0,55	m²K		
Rahmenbreite Sprossen	links rechts Horiz.	0,12 m 0,12 m 1		0,12 m 0,12 m 0,12 m
Pfosten	Anzahl		Breite	

Glas	Internorm 3-ScheibIsoliergl. ECLAZ® (Ug 0,5)	Ug	0,50 W/m²K
Rahmen	Internorm Holz-Alu-Fensterrahmen HF410 Glasd. 48mm	Uf	0,91 W/m²K
Psi (Abstandh.)	Kunststoff/Butyl (3-IV; Ug <0,9; Uf <1,4)	Psi	0,040 W/mK





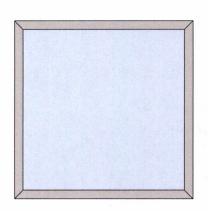
Fenster 1,89 x 2,50

Uw-Wert 0,71 W/m²K
g-Wert 0,55

Rahmenbreite links 0,12 m oben 0,12 m rechts 0,12 m unten 0,12 m

Pfosten Anzahl 1 Breite 0,12 m

Glas	Internorm 3-ScheibIsoliergl. ECLAZ® (Ug 0,5)	Ug	0,50 W/m²K
Rahmen	Internorm Holz-Alu-Fensterrahmen HF410 Glasd. 48mm	Uf	0,91 W/m²K
Psi (Abstandh.)	Kunststoff/Butyl (3-IV; Ug <0,9; Uf <1,4)	Psi	0,040 W/mK



 Fenster
 2,53 x 2,50

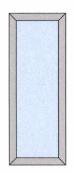
 Uw-Wert
 0,63 W/m²K

 g-Wert
 0,55

 Rahmenbreite
 links 0,12 m oben 0,12 m rechts 0,12 m unten 0,12 m

Glas	Internorm 3-ScheibIsoliergl. ECLAZ® (Ug 0,5)	Ug	0,50 W/m²K
Rahmen	Internorm Holz-Alu-Fensterrahmen HF410 Glasd. 48mm	Uf	0,91 W/m²K
Psi (Abstandh.)	Kunststoff/Butyl (3-IV; Ug <0,9; Uf <1,4)	Psi	0,040 W/mK



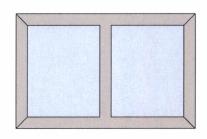


Fenster 0,94 x 2,50

Uw-Wert 0,73 W/m²K
g-Wert 0,55

Rahmenbreite links 0,12 m oben 0,12 m rechts 0,12 m unten 0,12 m

Glas	Internorm 3-ScheibIsoliergl. ECLAZ® (Ug 0,5)	Ug	0,50 W/m²K
Rahmen	Internorm Holz-Alu-Fensterrahmen HF410 Glasd. 48mm	Uf	0,91 W/m²K
Psi (Abstandh.)	Kunststoff/Butyl (3-IV; Ug <0,9; Uf <1,4)	Psi	0,040 W/mK



 Fenster
 1,89 x 1,20

 Uw-Wert
 0,77 W/m²K

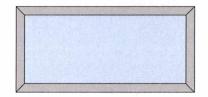
 g-Wert
 0,55

 Rahmenbreite
 links
 0,12 m oben o,12 m rechts

 Pfosten
 Anzahl 1
 Breite o,12 m

Glas	Internorm 3-ScheibIsoliergl. ECLAZ® (Ug 0,5)	Ug	0,50 W/m²K
Rahmen	Internorm Holz-Alu-Fensterrahmen HF410 Glasd. 48mm	Uf	0,91 W/m²K
Psi (Abstandh.)	Kunststoff/Butyl (3-IV; Ug <0,9; Uf <1,4)	Psi	0,040 W/mK





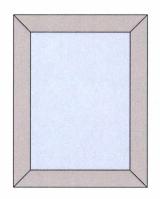
 Fenster
 2,53 x 1,20

 Uw-Wert
 0,70 W/m²K

 g-Wert
 0,55

 Rahmenbreite
 links 0,12 m oben 0,12 m rechts 0,12 m unten 0,12 m

Glas	Internorm 3-ScheibIsoliergl. ECLAZ® (Ug 0,5)	Ug	0,50 W/m²K
Rahmen	Internorm Holz-Alu-Fensterrahmen HF410 Glasd. 48mm	Uf	0,91 W/m²K
Psi (Abstandh.)	Kunststoff/Butyl (3-IV; Ug <0,9; Uf <1,4)	Psi	0,040 W/mK



Fenster 0,94 x 1,20

Uw-Wert 0,78 W/m²K
g-Wert 0,55

Rahmenbreite links 0,12 m oben 0,12 m rechts 0,12 m unten 0,12 m

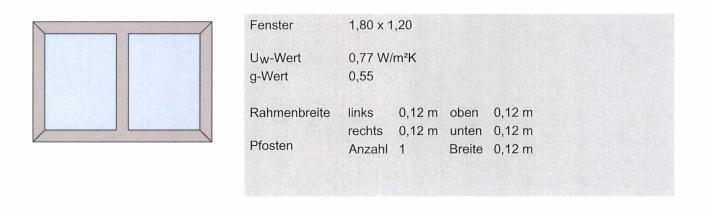
Glas	Internorm 3-ScheibIsoliergl. ECLAZ® (Ug 0,5)	Ug	0,50 W/m²K
Rahmen	Internorm Holz-Alu-Fensterrahmen HF410 Glasd. 48mm	Uf	0,91 W/m²K
Psi (Abstandh.)	Kunststoff/Butyl (3-IV; Ug <0,9; Uf <1,4)	Psi	0,040 W/mK





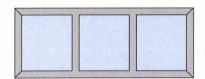
rechts 0,12 m unten 0,12 m Pfosten Anzahl 2 Breite 0,12 m

Glas	Internorm 3-ScheibIsoliergl. ECLAZ® (Ug 0,5)	Ug	0,50 W/m²K
Rahmen	Internorm Holz-Alu-Fensterrahmen HF410 Glasd. 48mm	Uf	0,91 W/m²K
Psi (Abstandh.)	Kunststoff/Butyl (3-IV; Ug <0,9; Uf <1,4)	Psi	0,040 W/mK



Glas	Internorm 3-ScheibIsoliergl. ECLAZ® (Ug 0,5)	Ug	0,50 W/m²K
Rahmen	Internorm Holz-Alu-Fensterrahmen HF410 Glasd. 48mm	Uf	0,91 W/m²K
Psi (Abstandh.)	Kunststoff/Butyl (3-IV; Ug <0,9; Uf <1,4)	Psi	0,040 W/mK





 Fenster
 3,10 x 1,20

 Uw-Wert
 0,75 W/m²K

 g-Wert
 0,55

 Rahmenbreite
 links
 0,12 m
 oben
 0,12 m

 rechts
 0,12 m
 unten
 0,12 m

 Pfosten
 Anzahl
 2
 Breite
 0,12 m

Glas	Internorm 3-ScheibIsoliergl. ECLAZ® (Ug 0,5)	Ug	0,50 W/m²K
Rahmen	Internorm Holz-Alu-Fensterrahmen HF410 Glasd. 48mm	Uf	0,91 W/m²K
Psi (Abstandh.)	Kunststoff/Butyl (3-IV; Ug <0,9; Uf <1,4)	Psi	0,040 W/mK



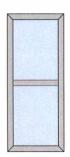
Fenster 0,55 x 2,90

Uw-Wert 0,85 W/m²K
g-Wert 0,55

Rahmenbreite links 0,12 m oben 0,12 m rechts 0,12 m unten 0,12 m

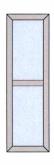
Glas	Internorm 3-ScheibIsoliergl. ECLAZ® (Ug 0,5)	Ug	0,50 W/m²K
Rahmen	Internorm Holz-Alu-Fensterrahmen HF410 Glasd. 48mm	Uf	0,91 W/m²K
Psi (Abstandh.)	Kunststoff/Butyl (3-IV; Ug <0,9; Uf <1,4)	Psi	0,040 W/mK





Fenster	1,20 x 2	2,90			
Uw-Wert	0,73 W	/m²K			
g-Wert	0,55				
Rahmenbreite	links	0,12 m	oben	0,12 m	
	rechts	0,12 m	unten	0,12 m	
Sprossen	Horiz.	1	Breite	0,12 m	

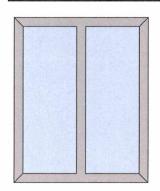
Glas	Internorm 3-ScheibIsoliergl. ECLAZ® (Ug 0,5)	Ug	0,50 W/m²K
Rahmen	Internorm Holz-Alu-Fensterrahmen HF410 Glasd. 48mm	Uf	0,91 W/m²K
Psi (Abstandh.)	Kunststoff/Butyl (3-IV; Ug <0,9; Uf <1,4)	Psi	0,040 W/mK



Fenster	0,90 x 2	2,90		
U _W -Wert g-Wert	0,76 W 0,55	/m²K		
Rahmenbreite	links rechts	0,12 m 0,12 m	0,12 m 0,12 m	
Sprossen	Horiz.	1	0,12 m	

Glas	Internorm 3-ScheibIsoliergl. ECLAZ® (Ug 0,5)	Ug	0,50 W/m²K
Rahmen	Internorm Holz-Alu-Fensterrahmen HF410 Glasd. 48mm	Uf	0,91 W/m²K
Psi (Abstandh.)	Kunststoff/Butyl (3-IV; Ug <0,9; Uf <1,4)	Psi	0,040 W/mK





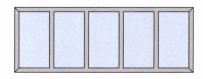
Fenster 1,80 x 2,20 Fluchttüre

Uw-Wert 0,73 W/m²K
g-Wert 0,55

Rahmenbreite links 0,12 m oben 0,12 m
rechts 0,12 m unten 0,12 m
Pfosten Anzahl 1 Breite 0,12 m

Fenstertür

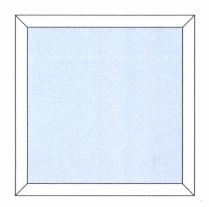
Glas	Internorm 3-ScheibIsoliergl. ECLAZ® (Ug 0,5)	Ug	0,50 W/m²K
Rahmen	Internorm Holz-Alu-Fensterrahmen HF410 Glasd. 48mm	Uf	0,91 W/m²K
Psi (Abstandh.)	Kunststoff/Butyl (3-IV; Ug <0,9; Uf <1,4)	Psi	0,040 W/mK



Fenster	5,00 x 1	,80			
Uw-Wert g-Wert	0,71 W/ 0,55	m²K			
Rahmenbreite	links	0,12 m	oben	0,12 m	
	rechts	0,12 m	unten	0,12 m	
Pfosten	Anzahl	4	Breite	0,12 m	

Glas	Internorm 3-ScheibIsoliergl. ECLAZ® (Ug 0,5)	Ug	0,50 W/m²K
Rahmen	Internorm Holz-Alu-Fensterrahmen HF410 Glasd. 48mm	Uf	0,91 W/m²K
Psi (Abstandh.)	Kunststoff/Butyl (3-IV; Ug <0,9; Uf <1,4)	Psi	0,040 W/mK





Fenster DFF 1,50 x 1,50

Uw-Wert 0,77 W/m²K
g-Wert 0,55

Rahmenbreite links 0,10 m oben 0,10 m rechts 0,10 m unten 0,10 m

Glas	3-ScheibIsolierglas (Ug 0,6)	Ug	0,60 W/m²K
Rahmen	Kunststoff-Rahmen	Uf	0,90 W/m²K
Psi (Abstandh.)	Kunststoff/Butyl (3-IV; Ug <0,9; Uf <1,4)	Psi	0,040 W/mK

Wärmedurchgangskoeffizient (U-Wert), berechnet nach ÖNORM EN ISO 10077-1



Heizwärmebedarf Standortklima Aufstockung Volksschule Perg

Heizwärmebedarf Standortklima (Perg)

BGF 1 321,41 m²

L_T 530,01 W/K

Innentemperatur 22 °C

BRI 6 190,89 m³

L_V 395,45 W/K

Dezember	31	31	0,55	1,000	8 460	6 363	2 889	599	1,000	11 335
November	30	30	4,39	0,998	6 719	4 995	2 780	826	1,000	8 107
Oktober	31	31	9,96	0,980	4 746	3 570	2 833	1 597	1,000	3 887
September	30	14	15,66	0,751	2 418	1 798	2 091	1 729	0,479	190
August	31	0	19,38	0,308	1 035	778	892	919	0,000	0
Juli	31	0	19,97	0,228	801	602	658	745	0,000	0
Juni	30	0	18,06	0,435	1 505	1 119	1 211	1 393	0,000	0
Mai	31	14	14,67	0,747	2 892	2 175	2 159	2 439	0,460	216
April	30	30	10,22	0,952	4 495	3 342	2 651	2 432	1,000	2 754
März	31	31	5,18	0,993	6 633	4 989	2 871	1 971	1,000	6 780
Februar	28	28	1,00	0,999	7 480	5 417	2 570	1 280	1,000	9 047
Jänner	31	31	-0,74	1,000	8 967	6 745	2 889	767	1,000	12 055
Monat	Tage	Heiz- tage	Mittlere Außen- tempertur °C	Ausnut- zungsgrad	Transmissions- wärme- verluste kWh	Lüftungs- wärme- verluste kWh	nutzbare Innere Gewinne kWh	Solare Gewinne kWh	Verhältnis Heiztage zu Tage	Wärme- bedarf *

 $HWB_{SK} = 41,15 \text{ kWh/m}^2\text{a}$

^{*)} Wärmebedarf = (Verluste - nutzbare Gewinne) x (Verhältnis Heiztage zu Tage)



Referenz-Heizwärmebedarf Standortklima Aufstockung Volksschule Perg

Referenz-Heizwärmebedarf Standortklima (Perg)

BGF 1 321,41 m²

L_T 530,01 W/K

Innentemperatur 22 °C

BRI 6 190,89 m³

L_V 355,11 W/K

Oktober 3	31 30 31 31 30	0 9 31 30 31	19,38 15,66 9,96 4,39 0,55	0,280 0,701 0,972 0,998 0,999	1 035 2 418 4 746 6 719 8 460	693 1 620 3 180 4 501 5 668	894 2 169 3 104 3 085 3 193	833 1 615 1 583 825 599	0,000 0,294 1,000 1,000	0 75 3 238 7 310 10 335
Oktober 3	31 30 31	0 9 31	19,38 15,66 9,96	0,701 0,972	2 418 4 746	1 620 3 180	2 169 3 104	1 615 1 583	0,294	75 3 238
	31 30	0	19,38 15,66	0,701	2 418	1 620	2 169	1 615	0,294	75
Coptombol	31	0	19,38							
September 3				0,280	1 035	693	894	833	0,000	0
August 3	31	U	10,01							
Juli 3	31	0	19,97	0,207	801	537	661	677	0,000	0
Juni 3	30	0	18,06	0,397	1 505	1 008	1 229	1 273	0,000	0
Mai 3	31	7	14,67	0,701	2 892	1 937	2 238	2 288	0,241	73
April 3	30	30	10,22	0,936	4 495	3 012	2 894	2 391	1,000	2 222
März 3	31	31	5,18	0,991	6 633	4 444	3 166	1 966	1,000	5 945
Februar 2	28	28	1,00	0,998	7 480	5 011	2 881	1 279	1,000	8 332
Jänner 3	31	31	-0,74	0,999	8 967	6 008	3 193	767	1,000	11 014
		tage	Außen- tempertur °C	zungsgrad	wärme- verluste kWh	wärme- verluste kWh	Innere Gewinne kWh	Solare Gewinne kWh	Heiztage zu Tage	bedarf *)

HWB $_{Ref,SK}$ = 36,74 kWh/m²a

^{*)} Wärmebedarf = (Verluste - nutzbare Gewinne) x (Verhältnis Heiztage zu Tage)



Heizwärmebedarf Referenzklima Aufstockung Volksschule Perg

Heizwärmebedarf Referenzklima

BGF 1 321,41 m²

L_T 530,01 W/K

Innentemperatur 22 °C

BRI 6 190,89 m³

L_V 395,40 W/K

Dezember	31	31	2,19	0,999	7 812	5 876	2 888	687	1,000	10 112
November	30	30	6,16	0,997	6 045	4 494	2 777	898	1,000	6 864
Oktober	31	31	11,64	0,962	4 085	3 073	2 780	1 627	1,000	2 752
September	30	3	17,03	0,621	1 897	1 410	1 730	1 447	0,110	14
August	31	0	20,56	0,171	568	427	494	501	0,000	0
Juli	31	0	21,12	0,098	347	261	285	324	0,000	0
Juni	30	0	19,33	0,299	1 019	758	833	941	0,000	0
Mai	31	2	16,20	0,630	2 287	1 720	1 821	2 015	0,067	12
April	30	30	11,62	0,927	3 961	2 945	2 582	2 324	1,000	2 000
März	31	31	6,81	0,989	5 990	4 506	2 859	2 033	1,000	5 603
Februar	28	28	2,73	0,998	6 863	4 970	2 567	1 388	1,000	7 878
Jänner	31	31	0,47	0,999	8 490	6 386	2 889	870	1,000	11 118
	Tage	Heiz- tage	Außen- tempertur °C	zungsgrad	wärme- verluste kWh	Lüftungs- wärme- verluste kWh	Innere Gewinne kWh	Solare Gewinne kWh	Heiztage zu Tage	Wärme- bedarf *) kWh

 $HWB_{RK} = 35,08 \text{ kWh/m}^2\text{a}$

^{*)} Wärmebedarf = (Verluste - nutzbare Gewinne) x (Verhältnis Heiztage zu Tage)



Referenz-Heizwärmebedarf Referenzklima Aufstockung Volksschule Perg

Referenz-Heizwärmebedarf Referenzklima

BGF 1 321,41 m²

L_T 530,01 W/K

Innentemperatur 22 °C

BRI 6 190,89 m³

L_V 355,11 W/K

Gesamt	365	208			49 363	33 074	26 551	14 526		40 982
Dezember	31	31	2,19	0,999	7 812	5 234	3 192	687	1,000	9 166
November	30	30	6,16	0,996	6 045	4 050	3 079	897	1,000	6 119
Oktober	31	30	11,64	0,946	4 085	2 737	3 024	1 601	0,972	2 137
September	30	0	17,03	0,570	1 897	1 271	1 763	1 328	0,000	0
August	31	0	20,56	0,155	568	380	494	454	0,000	0
Juli	31	0	21,12	0,089	347	232	286	294	0,000	0
Juni	30	0	19,33	0,273	1 019	683	843	858	0,000	0
Mai	31	0	16,20	0,582	2 287	1 532	1 859	1 861	0,000	0
April	30	27	11,62	0,904	3 961	2 654	2 796	2 267	0,911	1 414
März	31	31	6,81	0,985	5 990	4 013	3 147	2 024	1,000	4 832
Februar	28	28	2,73	0,997	6 863	4 598	2 877	1 387	1,000	7 198
Jänner	31	31	0,47	0,999	8 490	5 688	3 192	870	1,000	10 116
		tago	tempertur	Zurigograd	verluste kWh	verluste kWh	Gewinne kWh	Gewinne kWh	zu Tage	kWh
Monat	Tage	Heiz- tage	Mittlere Außen-	Ausnut- zungsgrad	Transmissions- wärme-	Lüftungs- wärme-	nutzbare Innere	nutzbare Solare	Verhältnis Heiztage	Wärme- bedarf *)

HWB_{Ref,RK}= 31,01 kWh/m²a

^{*)} Wärmebedarf = (Verluste - nutzbare Gewinne) x (Verhältnis Heiztage zu Tage)



Kühlbedarf Standort Aufstockung Volksschule Perg

Kühlbedarf Standort (Perg)

BGF 1 321,41 m²

Lт

530,01 W/K

Innentemperatur 26 °C

fcorr 1,40

BRI 6 190,89 m³

Monate	Tage	Mittlere Außen- temperaturen	Transm wärme- verluste	Lüftungs- wärme- verluste	Wärme- verluste	Innere Gewinne	Solare Gewinne	Gesamt- Gewinne	Ausnut- zungsgrad	Kühl- bedarf
		°C	kWh	kWh	kWh	kWh	kWh	kWh		kWh
Jänner	31	-0,74	10 544	7 931	18 475	5 191	769	5 960	1,00	0
Februar	28	1,00	8 904	6 448	15 353	4 613	1 289	5 902	1,00	0
März	31	5,18	8 210	6 176	14 386	5 191	2 005	7 196	0,99	0
April	30	10,22	6 022	4 477	10 498	4 998	2 604	7 602	0,94	0
Mai	31	14,67	4 469	3 362	7 831	5 191	3 347	8 538	0,80	2 396
Juni	30	18,06	3 031	2 254	5 285	4 998	3 294	8 293	0,61	4 487
Juli	31	19,97	2 378	1 789	4 167	5 191	3 359	8 550	0,48	6 210
August	31	19,38	2 612	1 965	4 577	5 191	3 043	8 234	0,54	5 261
September	30	15,66	3 945	2 933	6 878	4 998	2 337	7 336	0,81	1 949
Oktober	31	9,96	6 323	4 756	11 080	5 191	1 641	6 832	0,97	0
November	30	4,39	8 245	6 130	14 375	4 998	829	5 828	0,99	0
Dezember	31	0,55	10 037	7 550	17 587	5 191	598	5 789	1,00	0
Gesamt	365		74 721	55 770	130 491	60 944	25 116	86 060		20 303

 $KB = 15,36 \text{ kWh/m}^2\text{a}$



Außen induzierter Kühlbedarf Referenzklima Aufstockung Volksschule Perg

Lт

Außen induzierter Kühlbedarf Referenzklima

BGF 1 321,41 m²

530,01 W/K

Innentemperatur 26 °C

fcorr 1,38

BRI 6 190,89 m³

Monate	Tage	Mittlere Außen- temperaturen	Transm wärme- verluste	Lüftungs- wärme- verluste	Wärme- verluste	Innere Gewinne	Solare Gewinne	Gesamt- Gewinne	Ausnut- zungsgrad	Kühl- bedarf
	°C	kWh	kWh	kWh	kWh	kWh	kWh		kWh	
Jänner	31	0,47	10 067	2 663	12 730	0	872	872	1,00	0
Februar	28	2,73	8 288	2 192	10 480	0	1 400	1 400	1,00	0
März	31	6,81	7 567	2 001	9 568	0	2 077	2 077	1,00	0
April	30	11,62	5 488	1 451	6 939	0	2 555	2 555	1,00	0
Mai	31	16,20	3 864	1 022	4 886	0	3 278	3 278	0,98	0
Juni	30	19,33	2 545	673	3 219	0	3 235	3 235	0,87	583
Juli	31	21,12	1 924	509	2 433	0	3 375	3 375	0,70	1 407
August	31	20,56	2 145	567	2 712	0	3 000	3 000	0,82	729
September	30	17,03	3 423	905	4 328	0	2 364	2 364	0,99	0
Oktober	31	11,64	5 663	1 498	7 160	0	1 703	1 703	1,00	0
November	30	6,16	7 571	2 002	9 573	0	903	903	1,00	0
Dezember	31	2,19	9 389	2 483	11 872	0	687	687	1,00	0
Gesamt	365		67 935	17 967	85 902	0	25 449	25 449		2 719

 $KB^* = 0,44 \text{ kWh/m}^3 \text{ a}$



RH-Eingabe

Aufstockung Volksschule Perg

Raumheizung

Allgemeine Daten

Wärmebereitstellung

gebäudezentral

Abgabe

Haupt Wärmeabgabe

Flächenheizung

Systemtemperatur

30°/25°

Regelfähigkeit

Raumthermostat-Zonenregelung mit Zeitsteuerung

Heizkostenabrechnung

Individuelle Wärmeverbrauchsermittlung und Heizkostenabrechnung (Fixwert)

<u>Verteilung</u>				Leitungsläng	en It. Defaultwerten	
	gedämmt	Verhältnis Dämmstoffdicke zu Rohrdurchmesser	Dämmung Armaturer	, ,	konditioniert [%]	
Verteilleitungen	Ja	2/3	Ja	58,24	50	
Steigleitungen	Ja	2/3	Ja	105,71	100	
Anbindeleitunge	n Ja	1/3	Ja	370,00		

Speicher

kein Wärmespeicher vorhanden

Bereitstellung

Bereitstellungssystem Nah-/Fernwärme

Energieträger

Fernwärme aus Heizwerk (erneuerbar)

Betriebsweise

gleitender Betrieb

Hilfsenergie - elektrische Leistung

Umwälzpumpe

286,14 W Defaultwert

^{*)} Wert pro Wärmebereitstellungseinheit (Wohnung bzw. Nutzungseinheit)



WWB-Eingabe Aufstockung Volksschule Perg

Warmwasserbereitung

Allgemeine Daten

Wärmebereitstellung

gebäudezentral

kombiniert mit Raumheizung

<u>Abgabe</u>

Heizkostenabrechnung Individuelle Wärmeverbrauchsermittlung und Heizkostenabrechnung (Fixwert)

<u>Wärmeverteilu</u>	ıng ohne	<u>Zirkulation</u>	Leitungslängen lt. Defaultwerten				
	gedämmt	Verhältnis Dämmstoffdicke zu Rohrdurchmesser	Dämmung Armaturen	Leitungslänge [m]	konditioniert [%]		
Verteilleitungen	Ja	2/3	Ja	20,74	50		
Steigleitungen	Ja	2/3	Ja	52,86	100		
Stichleitungen				63,43	Material Kunststoff 1 W	V/m	

Speicher

Art des Speichers

indirekt beheizter Speicher

Standort

nicht konditionierter Bereich

Baujahr

Ab 1994

Täglicher Bereitschaftsverlust Wärmespeicher

.

Nennvolumen

1 000 I freie Eingabe

 $q_{b,WS} = 3,57 \text{ kWh/d}$

Anschlussteile gedämmt

Defaultwert

Hilfsenergie - elektrische Leistung

Speicherladepumpe

124,34 W Defaultwert

^{*)} Wert pro Wärmebereitstellungseinheit (Wohnung bzw. Nutzungseinheit)



Photovoltaik Eingabe Aufstockung Volksschule Perg

Photovoltaik

Kollektoreigenschaften n.b.

Art des PV-Moduls

Multikristallines Silicium

Peakleistung

60,00 kWp freie Eingabe

Ausrichtung

0 Grad

Neigungswinkel

15 Grad

Systemeigenschaften und Verschattung

Gebäudeintegration

Mäßig belüftete oder auf Dach aufgesetzte Module

Systemwirkungsgrad

0,80

Geländewinkel

0 Grad

Stromspeicher

60,00 kWh

Erzeugter Strom 56 374 kWh/a

Peakleistung 60 kWp



Endenergiebedarf Aufstockung Volksschule Perg

	Enden	erg	iebedarf				
Heizenergiebedarf	Q_{HEB}	=	64 004 kWh/a				
Kühlenergiebedarf	Q_{KEB}	=	0 kWh/a				
Beleuchtungsenergiebedarf	Q_{BelEB}	=	26 217 kWh/a				
Betriebsstrombedarf	Q_{BSB}	=	2 778 kWh/a				
Netto-Photovoltaikertrag	NPVE	=	4 798 kWh/a				
Endenergiebedarf	Q _{EEB}	=	88 201 kWh/a				
Heizenergiebedarf - HEB							
Heizenergiebedarf	Q_{HEB}	=	64 004 kWh/a				
Heiztechnikenergiebedarf	Q_{HTEB}	=	7 043 kWh/a				

Warmwasserwärmebedarf Q_{tw} = 3 555 kWh/a

Wa	rmwasser	bereitung	
Wärmeverluste			
Abgabe	$Q_{TW,WA} =$	330 kWh/a	
Verteilung	$Q_{TW,WV} =$	2 244 kWh/a	
Speicher	Q _{TW,WS} =	1 530 kWh/a	
Bereitstellung	$Q_{kom,WB} =$	153 kWh/a	
	Q _{TW} =	4 257 kWh/a	
Hilfsenergiebedarf			
Verteilung	$Q_{TW,WV,HE} =$	0 kWh/a	
Speicher	$Q_{TW,WS,HE} =$	29 kWh/a	
Bereitstellung	$Q_{TW,WB,HE} =$	0 kWh/a	
	Q _{TW,HE} =	29 kWh/a	
Heiztechnikenergiebedarf - Warmwasser	Q $_{\rm HTEB,TW}$ =	4 257 kWh/a	
Heizenergiebedarf Warmwasser	Q _{HEB,TW} =	7 812 kWh/a	



Endenergiebedarf Aufstockung Volksschule Perg

Transmissionswärmeverluste Lüftungswärmeverluste	\mathbf{Q}_T \mathbf{Q}_V	=	56 517 kWh/a 41 894 kWh/a
Wärmeverluste	Q _I	=	98 411 kWh/a
Solare Wärmegewinne Innere Wärmegewinne	Q _s Q _i	=	16 513 kWh/a 26 306 kWh/a
Wärmegewinne	Q_g	=	42 820 kWh/a
Heizwärmebedarf	Q_h	=	53 407 kWh/a

	Raumh	neizu	ing
<u>Wärmeverluste</u>			
Abgabe	Q _{H,WA}	=	4 845 kWh/a
Verteilung		=	1 955 kWh/a
Speicher		=	0 kWh/a
Bereitstellung		=	1 092 kWh/a
	Q _H	=	7 893 kWh/a
Hilfsenergiebedarf			
Abgabe	Q _{H,WA,HE}	=	0 kWh/a
Verteilung	_	=	464 kWh/a
Speicher	_	=	0 kWh/a
Bereitstellung	Q _{H,WB,HE}	=	0 kWh/a
	Q _{H,HE}	=	464 kWh/a
Heiztechnikenergiebedarf Raumheizung	$Q_{HTEB,H} =$:	2 293 kWh/a
Heizenergiebedarf Raumheizung	Q _{HEB,H}	= ;	55 700 kWh/a

Zurückgewinnbare Verluste

Raumheizung	Q _{H,beh}	=	6 121 kWh/a
Warmwasserbereitung	Q _{TW,beh}	=	2 036 kWh/a



Beleuchtung Aufstockung Volksschule Perg

Beleuchtung

gemäß ÖNORM H 5059-1:2019-01-15

Berechnung: Defaultwert

Beleuchtungsenergiebedarf

BelEB 19,84 kWh/m²a



Legende AW02

FD02

DD01

FD01

AW01

WBR

Lüft.

Solgew

Inngew

0,60

1,11

1,67

8,25

4,35

31,70

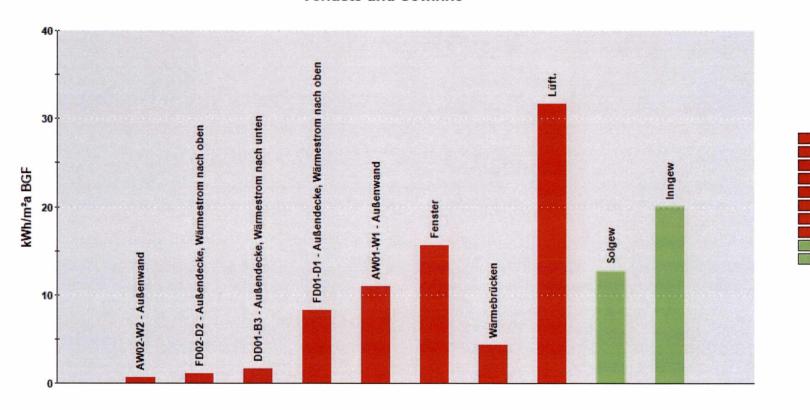
12,64

20,05

10,90

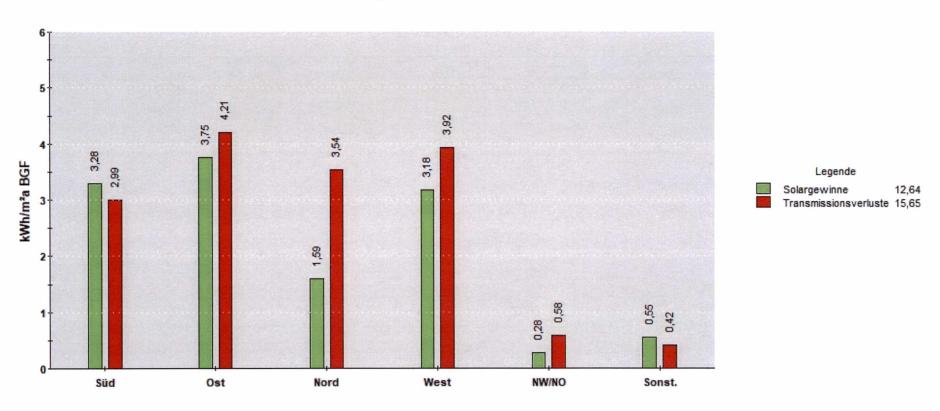
Fenster 15,61

Verluste und Gewinne





Fenster Energiebilanz





Fenster Ausrichtung

