

MFH - Rechnung Tabellen

1. Gebäudedaten

Mehrfamilienhaus in Wolfenbüttel. 1974 errichtet. 1994 Ersatz des vorher installierten Konstanttemperaturkessel durch einen Niedertemperaturkessel. Keine weiteren Sanierungsmaßnahmen bis 2002. 12 Wohneinheiten mit einer Größe von je 91,5 m². Im Schnitt von je 3 Personen je Wohneinheit.

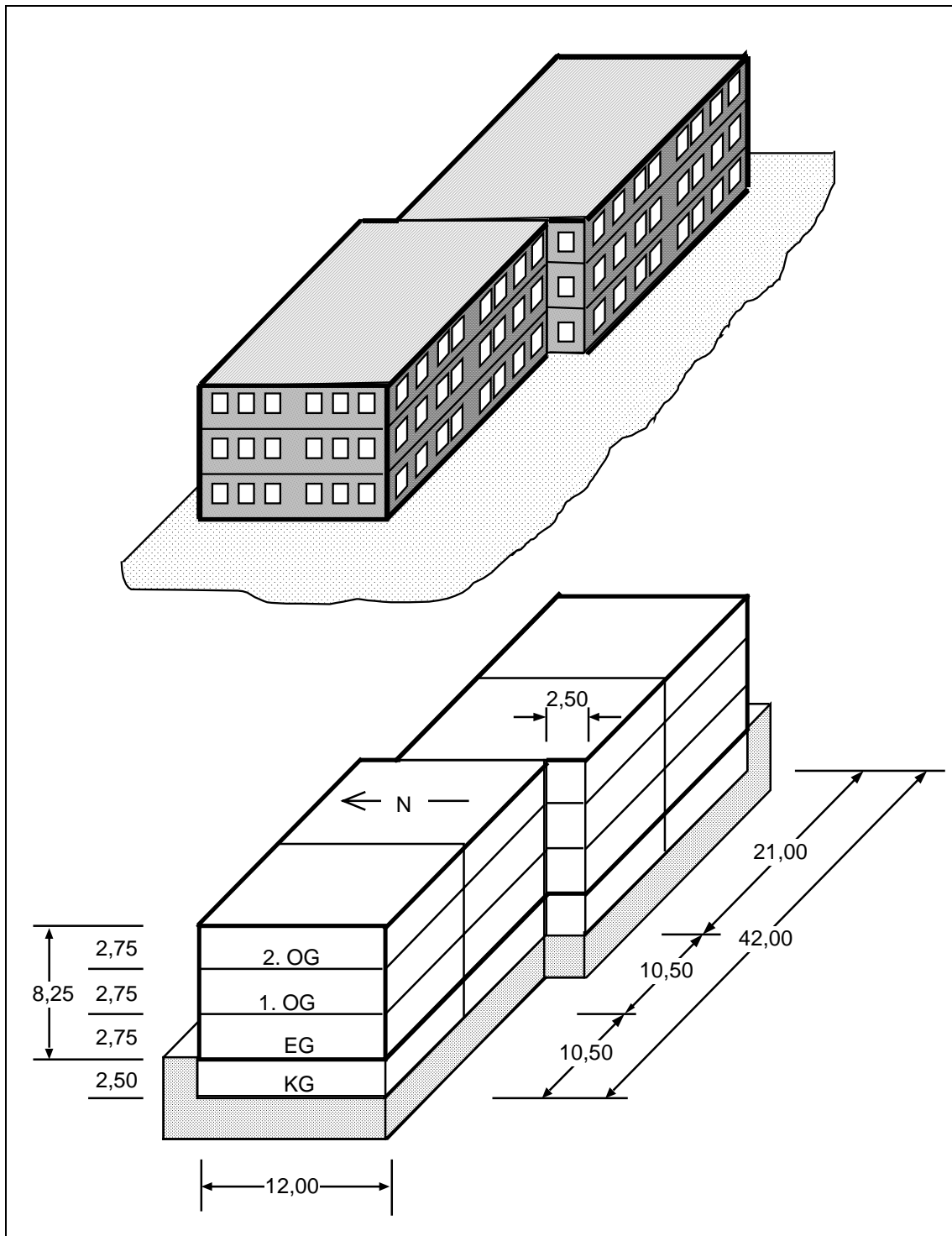


Bild 1.1 Mehrfamilienhaus

2. Bedarfsberechnung mit Gesamtbilanz

Allgemeine Daten												
Nutzungstyp:	MFH	Baualtersklasse:	vor 77									
Bauweise:	mittelschwer	Sonstiges:	Baujahr 1974									
Flächen und Kompaktheit												
A_{EB}	=	1098 m ²	A_H	=	1940 m ²							
h	=	2,5 m	A_{FE}	=	199,9 m ²							
Kompaktheit:			Fensterflächenanteil:									
A_H	÷	A_{EB}	=	A_H	÷	A_{FE}						
1940 m ²	÷	1098 m ²	=	1,767	÷	199,9 m ²						
						0,103						
Heizzeit, Temperaturen												
ϑ_{HG}	=	17 °C	ϑ_{am}	=	6,3 °C							
t_y	=	365 d/a	t_{HP}	=	8760 h/a							
ϑ_i	×	f_{ABS}	×	f_{REG}	=	ϑ_{im}						
20 °C	×	0,97	×	1,03	=	20 °C						
						t_{HP}						
						295 d/a						
						7080 h/a						
Spezifischer Verteilverlust für die Trinkwarmwasserbereitung												
		DN	L/A_{EB}	\dot{q}_L	f_{BW}							
in der gedämmten Hülle	ständig durchflossen	10-15	×	0,055 m/m ²	×	8,6 W/m	×	1,0	=	0,473 W/m ²	=	0,473 W/m ²
		:		m/m ²	×	W/m	×	=	W/m ²	=	W/m ²	
		:		m/m ²	×	W/m	×	=	W/m ²	=	W/m ²	
	nicht ständig durchflossen	10-15	×	0,182 m/m ²	×	3,4 W/m	×	1,0	=	0,619 W/m ²	=	0,619 W/m ²
		:		m/m ²	×	W/m	×	=	W/m ²	=	W/m ²	
		:		m/m ²	×	W/m	×	=	W/m ²	=	W/m ²	
											Σ1=	1,092 W/m ²
außerhalb der gedämmten Hülle	ständig durchflossen	20-32	×	0,109 m/m ²	×	18,9 W/m	×	1,0	=	2,060 W/m ²		
		:		m/m ²	×	W/m	×	=	W/m ²			
		:		m/m ²	×	W/m	×	=	W/m ²			
	nicht ständig durchflossen	:		m/m ²	×	W/m	×	=	W/m ²			
		:		m/m ²	×	W/m	×	=	W/m ²			
		:		m/m ²	×	W/m	×	=	W/m ²			
											Σ2=	3,152 W/m ²
Wärmeverlust der Verteilung:			Fremdwärmeanfall aus Verteilung:									
Σ2	t_y	$q_{d,w}$	Σ1	t_{HP}	$q_{WG,d}$							
3,152 W/m ²	×	8760 h/a	×	0,001=	28 kWh/(m ² a)							
			1,092 W/m ²	×	7080 h/a							
			×	0,001 =	8 kWh/(m ² a)							
Spezifischer Speicherverlust für die Trinkwarmwasserbereitung												
		V_S/A_{EB}	\dot{q}_{SP}	f_{BW}								
Innerhalb der gedämmten hülle		l/m ²	×	W/l	×	=	W/m ²	=	W/m ²			
		l/m ²	×	W/l	×	=	W/m ²	=	W/m ²			
									Σ3=	W/m ²		
außerhalb der gedämmten hülle		0,911 l/m ²	×	0,26 W/l	×	1,0	=	0,237 W/m ²				
		l/m ²	×	W/l	×	=	W/m ²					
									Σ4=	0,237 W/m ²		
Wärmeverlust der Speicherung:			Fremdwärmeanfall aus Speicherung:									
Σ4	t_y	$q_{s,w}$	Σ3	t_{HP}	$q_{WG,s}$							
0,237 W/m ²	×	8760 h/a	×	0,001 =	2 kWh/(m ² a)							
			0 W/m ²	×	7080 h/a							
			×	0,001 =	0 kWh/(m ² a)							
Deckungsanteile, Erzeugeraufwandszahlen und Primärenergiefaktoren Trinkwarmwasserbereitung												
	a	$e_{g,w}$	$a \cdot e_{g,w}$	f_P	$a \cdot e_{g,w} \cdot f_P$							
Erzeuger 1	1,0	×	1,12	=	1,12							
Erzeuger 2		×		=								
Erzeuger 3		×		=								
			Σ5 =		1,12							
				Σ6 =	1,20							
Spezifische Endenergie Wärme der Trinkwarmwasserbereitung												
q_w	$q_{d,w}$	$q_{s,w}$	Σ5	q_w								
(18 kWh/(m ² a)	+	28 kWh/(m ² a)	+	2 kWh/(m ² a)							
)			×	1,12	=							
					54 kWh/(m ² a)							
q_w	$q_{d,w}$	$q_{s,w}$	Σ6	$q_{w,P}$								
(18 kWh/(m ² a)	+	28 kWh/(m ² a)	+	2 kWh/(m ² a)							
)			×	1,20	=							
					58 kWh/(m ² a)							

Spezifischer Verteilverlust der Heizung und Lüftung

		DN	L/A _{EB}	q _L	f _{BH}		
in der gedämmten Hülle	ständig durchflossen	10-15 :	0,228 m/m ² ×	13,9 W/m ×	1,0 =	3,169 W/m ² =	3,169 W/m ²
		:	m/m ² ×	W/m ×	=	W/m ² =	W/m ²
		:	m/m ² ×	W/m ×	=	W/m ² =	W/m ²
		:	m/m ² ×	W/m ×	=	W/m ² =	W/m ²
	nicht ständig durchflossen	10-15 :	0,182 m/m ² ×	13,9 W/m ×	0,5 =	1,265 W/m ² =	1,265 W/m ²
		:	m/m ² ×	W/m ×	=	W/m ² =	W/m ²
		:	m/m ² ×	W/m ×	=	W/m ² =	W/m ²
		:	m/m ² ×	W/m ×	=	W/m ² =	W/m ²
↓ Σ7=							4,434 W/m ²
außerhalb der gedämmten Hülle	ständig durchflossen	20-32 :	0,228 m/m ² ×	5,9 W/m ×	1,0 =	1,345 W/m ²	
		:	m/m ² ×	W/m ×	=	W/m ²	
		:	m/m ² ×	W/m ×	=	W/m ²	
		:	m/m ² ×	W/m ×	=	W/m ²	
	nicht ständig durchflossen	:	m/m ² ×	W/m ×	=	W/m ²	
		:	m/m ² ×	W/m ×	=	W/m ²	
		:	m/m ² ×	W/m ×	=	W/m ²	
		:	m/m ² ×	W/m ×	=	W/m ²	
↓ Σ8=							5,779 W/m ²
Wärmeverlust der Verteilung:				Fremdwärmeanfall aus Verteilung:			
Σ8	t _{HP}	q _{d,H}	Σ7	t _{HP}	=	q _{HG,d}	
5,78 W/m ² ×	7080 h/a ×	0,001 =	41 kWh/(m ² a)	4,43 W/m ² ×	7080 h/a ×	0,001 =	31 kWh/(m ² a)

Spezifischer Speicherverlust der Heizung

	V _S /A _{EB}	q _{SP}	f _{BH}				
Innerhalb der gedämmten hülle	l/m ² ×	W/l ×	=	W/m ² =	W/m ²		
	l/m ² ×	W/l ×	=	W/m ² =	W/m ²		
↓ Σ9=					W/m ²		
außerhalb der gedämmten hülle	l/m ² ×	W/l ×	=	W/m ²			
	l/m ² ×	W/l ×	=	W/m ²			
↓ Σ10=					W/m ²		
Wärmeverlust der Speicherung:			Fremdwärmeanfall aus Speicherung:				
Σ10	t _{HP}	q _{s,H}	Σ9	t _{HP}	=	q _{HG,s}	
W/m ² ×	h/a ×	0,001 =	0 kWh/(m ² a)	W/m ² ×	h/a ×	0,001 =	0 kWh/(m ² a)

Deckungsanteile, Erzeugeraufwandszahlen und Primärenergiefaktoren Heizung und Lüftung

	a	e _{gH}	a·e _{gH}	f _p	a·e _{gH} ·f _p
Erzeuger 1	1,0 ×	1,08 =	1,08 ×	1,07 =	1,16
Erzeuger 2	×	=	×	=	
Erzeuger 3	×	=	×	=	
Σ11 =			1,08	Σ12 =	1,16

Spezifische Wärmeverluste der Transmission

	U	A	f _{MIN}	mittlerer U-Wert:		
Wand	1,30 W/(m ² K) ×	732 m ² ×	1,0 =	Σ14	Σ13	U _m
Kellerdecke/ Bodenplatte	0,70 W/(m ² K) ×	504 m ² ×	0,5 =	2092 W/K ÷	1940 m ² =	1,08 W/(m ² K)
Fenster	2,55 W/(m ² K) ×	200 m ² ×	1,0 =	Kompaktheit:		
Dach/Decke	0,90 W/(m ² K) ×	504 m ² ×	1,0 =	Σ13	A _{EB}	A _H /A _{EB}
Σ13 =			1940 m ²	1940 m ² ÷	1098 m ² =	1,767
Wärmeverlust durch Transmission:						
U _m	Δt _{im}	Δt _{am}	A _H /A _{EB}	t _{HP}	=	q _T
1,08 W/(m ² K) ×	(20 °C -	6,3 °C) ×	1,767 ×	7080 h/a ×	0,001 =	185 kWh/(m ² a)

Spezifische Wärmeverluste der Lüftung

n _{nat}	n _{Anl}	n _{Rest}	Δn	n			
0,61/h ODER (1/h +	1/h) =	0,6 1/h +	0,3 1/h =	0,9 1/h		
Wärmeverlust durch Lüftung:							
h	ρ·c _p	Δt _{im}	Δt _{am}	n	t _{HP}	=	q _V
2,5 m ×	0,34 ×	(20 °C -	6,3 °C) ×	0,9 1/h ×	7080 h/a ×	0,001 =	74 kWh/(m ² a)

Spezifischer solarer Fremdwärmeanfall					
	G	g	A	r	
Süd	560 kWh/(m ² a)	× 0,76	× 48 · 1,68 m ²	× 0,36	= 12355 kWh/a
Ost	375 kWh/(m ² a)	× 0,76	× 21 · 1,40 m ²	× 0,36	= 3016 kWh/a
Nord	210 kWh/(m ² a)	× 0,76	× 36 · 1,68 m ²	× 0,36	= 3475 kWh/a
West	375 kWh/(m ² a)	× 0,76	× 21 · 1,40 m ²	× 0,36	= 3016 kWh/a
Dach	0 kWh/(m ² a)	× 0	× 0 m ²	× 0	= 0 kWh/a
			Σ15 = 200 m ²	Σ16 =	21862 kWh/a
	Σ16 21862 kWh/a	Σ15 200 m ²	= $\frac{G_m \cdot g_m \cdot r_m}{A_H} = 109,3 \text{ kWh/m}^2\text{a}$		
ODER:			Fensterflächenanteil: $\frac{\Sigma 15}{200 \text{ m}^2} \div \frac{A_H}{1940 \text{ m}^2} = \frac{A_{Fe}/A_H}{0,103}$		
	$\frac{G_m}{\text{kWh}/(\text{m}^2\text{a})}$	$\frac{g_m}{\text{m}^2}$	$\frac{r_m}{\text{m}^2}$	= $\frac{G_m \cdot g_m \cdot r_m}{\text{kWh}/\text{m}^2\text{a}}$	
Solarer Fremdwärmeanfall: $\frac{G_m \cdot g_m \cdot r_m}{109,3 \text{ kWh}/(\text{m}^2\text{a})} \times \frac{A_{Fe}/A_H}{0,103} \times \frac{A_H/A_{EB}}{1,767} = \frac{q_s}{20 \text{ kWh}/(\text{m}^2\text{a})}$					
Spezifischer innerer Fremdwärmeanfall					
Trinkwarmwasserbereitung		Heizung und Lüftung		Σ17	
$q_{WG,d}$	$q_{WG,s}$	$q_{HG,d}$	$q_{HG,s}$	= 39 kWh/(m ² a)	
8 kWh/(m ² a)	0 kWh/(m ² a)	31 kWh/(m ² a)	0 kWh/(m ² a)		
Innerer Fremdwärmeanfall: $\frac{\Sigma 17}{39 \text{ kWh}/(\text{m}^2\text{a})} + \frac{\dot{q}_i}{3,2 \text{ W/m}^2} \times \frac{t_{HP}}{7080 \text{ h/a}} \times 0,001 = \frac{q_i}{62 \text{ kWh}/(\text{m}^2\text{a})}$					
Fremdwärmenutzungsgrad					
$\frac{q_i}{62 \text{ kWh}/(\text{m}^2\text{a})} + \frac{q_s}{20 \text{ kWh}/(\text{m}^2\text{a})} \div \left(\frac{q_T}{185 \text{ kWh}/(\text{m}^2\text{a})} + \frac{q_v}{74 \text{ kWh}/(\text{m}^2\text{a})} \right) = \frac{\gamma}{0,317}$					
Fremdwärmenutzungsgrad: $\frac{f_h}{0,90} \times \left(1,0 - 0,2 \times \frac{\gamma}{0,317} \right) = \frac{\eta}{0,843}$					
Spezifische Nutzenergie der Heizung und Lüftung					
$\left(\frac{q_T}{185 \text{ kWh}/(\text{m}^2\text{a})} + \frac{q_v}{74 \text{ kWh}/(\text{m}^2\text{a})} - \frac{\eta}{0,843} \times \left(\frac{q_i}{62 \text{ kWh}/(\text{m}^2\text{a})} + \frac{q_s}{20 \text{ kWh}/(\text{m}^2\text{a})} \right) + \frac{q_h}{190 \text{ kWh}/(\text{m}^2\text{a})} \right)$					
Spezifische Endenergie Wärme der Heizung und Lüftung					
$\left(\frac{q_h}{190 \text{ kWh}/(\text{m}^2\text{a})} + \frac{q_{d,H}}{41 \text{ kWh}/(\text{m}^2\text{a})} + \frac{q_{s,H}}{0 \text{ kWh}/(\text{m}^2\text{a})} \right) \times \frac{\Sigma 11}{1,08} = \frac{q_H}{249 \text{ kWh}/(\text{m}^2\text{a})}$					
$\left(\frac{q_h}{190 \text{ kWh}/(\text{m}^2\text{a})} + \frac{q_{d,H}}{41 \text{ kWh}/(\text{m}^2\text{a})} + \frac{q_{s,H}}{0 \text{ kWh}/(\text{m}^2\text{a})} \right) \times \frac{\Sigma 12}{1,16} = \frac{q_{H,P}}{267 \text{ kWh}/(\text{m}^2\text{a})}$					
Spezifische Endenergie aller Wärmeenergien					
$\frac{q_H}{249 \text{ kWh}/(\text{m}^2\text{a})} + \frac{q_w}{54 \text{ kWh}/(\text{m}^2\text{a})} = \frac{q}{303 \text{ kWh}/(\text{m}^2\text{a})}$					
Spezifische Endenergie aller Hilfsenergien					
	q_{EI}	t_{EI}	a	q_{EI}	
Trinkwarmwasserbereitung	Zirkulation	0,09 W/m ²	× 8000 h/a	× 0,001	= 0,720 kWh/(m ² a)
	Speicherladepumpe	0,09 W/m ²	× 500 h/a	× 0,001	= 0,045 kWh/(m ² a)
	Erzeuger 1	0,20 W/m ²	× 350 h/a	× 0,001 × 1,0	= 0,070 kWh/(m ² a)
	Erzeuger 2	W/m ²	× h/a	× 0,001 ×	= kWh/(m ² a)
	Erzeuger 3	W/m ²	× h/a	× 0,001 ×	= kWh/(m ² a)
	sonstige	W/m ²	× h/a	× 0,001	= kWh/(m ² a)
Heizung und Lüftung	Umwälzpumpe	0,30 W/m ²	× 6000 h/a	× 0,001	= 1,800 kWh/(m ² a)
	Speicherladepumpe	W/m ²	× h/a	× 0,001	= kWh/(m ² a)
	Erzeuger 1	0,05 W/m ²	× 3500 h/a	× 0,001 × 1,0	= 0,175 kWh/(m ² a)
	Erzeuger 2	W/m ²	× h/a	× 0,001 ×	= kWh/(m ² a)
	Erzeuger 3	W/m ²	× h/a	× 0,001 ×	= kWh/(m ² a)
	Ventilator	W/m ²	× h/a	× 0,001 ×	= kWh/(m ² a)
	sonstige	W/m ²	× h/a	× 0,001	= kWh/(m ² a)
Endenergie der Hilfsenergien:				q_{EI}	= 3 kWh/(m ² a)
Primärenergien der Hilfsenergien:				$q_{EI} \times f_{P,EI}$	= $q_{EI,P}$
			3 kWh/(m ² a)	× 3,0	= 9 kWh/(m ² a)
Spezifische Primärenergie					
$\frac{q_{H,P}}{267 \text{ kWh}/(\text{m}^2\text{a})} + \frac{q_{w,P}}{58 \text{ kWh}/(\text{m}^2\text{a})} + \frac{q_{EI,P}}{9 \text{ kWh}/(\text{m}^2\text{a})} = \frac{q_P}{334 \text{ kWh}/(\text{m}^2\text{a})}$					

Tabelle 2.1 MFH Energiebedarf bilanziert mit Gesamtenergiebilanz

3. Verbrauchsberechnung Jahr 2000

Bauweise:	mittelschwer		Sonstiges:	Baujahr 1974	
Flächen und Kompaktheit					
A_{EB}	=	1098 m ²	A_H	=	1940 m ²
h	=	2,5 m	A_{Fe}	=	199,9 m ²
Kompaktheit:			Fensterflächenanteil:		
A_H	÷	A_{EB}	A_{Fe}	÷	A_H
1940 m ²	÷	1098 m ²	199,9 m ²	÷	1940 m ²
= 1,767			= 0,103		
Heizzeit, Temperaturen					
ϑ_{HG}	=	17 °C	ϑ_{am}	=	6,9 °C
t_y	=	365 d/a	t_{HP}	=	8760 h/a
ϑ_i	×	f_{ABS}	×	f_{REG}	=
21,0 °C	×	0,97	×	1,03	=
= 21 °C			t_{HP} = 284 d/a = 6816 h/a		
Spezifischer Verteilverlust für die Trinkwarmwasserbereitung					
		DN	L/A_{EB}	\dot{q}_L	f_{BW}
in der gedämmten Hülle	ständig durchflossen	10-15	×	0,055 m/m ²	×
		:	×	8,6 W/m	×
		:	×	1,0	=
		:	×	0,473 W/m ²	=
	nicht ständig durchflossen	10-15	×	0,182 m/m ²	×
		:	×	3,4 W/m	×
		:	×	1,0	=
		:	×	0,619 W/m ²	=
					↓ $\Sigma 1 =$
					1,092 W/m ²
außerhalb der gedämmten Hülle	ständig durchflossen	20-32	×	0,109 m/m ²	×
		:	×	18,9 W/m	×
		:	×	1,0	=
		:	×	2,060 W/m ²	=
	nicht ständig durchflossen	:	×	W/m	×
		:	×	W/m	×
		:	×	W/m	×
		:	×	W/m	×
					↓ $\Sigma 2 =$
					3,152 W/m ²
Wärmeverlust der Verteilung:			Fremdwärmeanfall aus Verteilung:		
$\Sigma 2$	×	t_y	×	$0,001 =$	$q_{d,w}$
3,152 W/m ²	×	8760 h/a	×	0,001 =	28 kWh/(m ² a)
			$\Sigma 1$	×	t_{HP}
			1,092 W/m ²	×	6816 h/a
			× 0,001 = 7 kWh/(m ² a)		
Spezifischer Speicherverlust für die Trinkwarmwasserbereitung					
		V_s/A_{EB}	\dot{q}_{SP}	f_{BW}	
Innerhalb der gedämmten hülle		l/m ²	×	W/l	×
		l/m ²	×	W/l	×
					=
					=
					↓ $\Sigma 3 =$
					W/m ²
außerhalb der gedämmten hülle		0,911 l/m ²	×	0,26 W/l	×
		l/m ²	×	W/l	×
					=
					=
					↓ $\Sigma 4 =$
					0,237 W/m ²
Wärmeverlust der Speicherung:			Fremdwärmeanfall aus Speicherung:		
$\Sigma 4$	×	t_y	×	$0,001 =$	$q_{s,w}$
0,237 W/m ²	×	8760 h/a	×	0,001 =	2 kWh/(m ² a)
			$\Sigma 3$	×	t_{HP}
			0 W/m ²	×	6816 h/a
			× 0,001 = 0 kWh/(m ² a)		
Deckungsanteile, Erzeugeraufwandszahlen und Primärenergiefaktoren Trinkwarmwasserbereitung					
	a	$e_{g,w}$	$a \cdot e_{g,w}$	f_P	$a \cdot e_{g,w} \cdot f_P$
Erzeuger 1	1,0	×	1,12	=	1,12
Erzeuger 2		×		=	
Erzeuger 3		×		=	
			$\Sigma 5 =$		$\Sigma 6 =$
			1,12		1,20
Spezifische Endenergie Wärme der Trinkwarmwasserbereitung					
q_w	+	$q_{d,w}$	+	$q_{s,w}$	$\Sigma 5$
(19 kWh/(m ² a)	+	28 kWh/(m ² a)	+	2 kWh/(m ² a)	×
					1,12 =
					55 kWh/(m ² a)
q_w	+	$q_{d,w}$	+	$q_{s,w}$	$\Sigma 6$
(19 kWh/(m ² a)	+	28 kWh/(m ² a)	+	2 kWh/(m ² a)	×
					1,20 =
					59 kWh/(m ² a)

Spezifischer Verteilverlust der Heizung und Lüftung

		DN	L/A _{EB}	q _L	f _{BH}		
in der gedämmten Hülle	ständig durchflossen	10-15 :	0,228 m/m ² ×	13,9 W/m ×	1,0 =	3,169 W/m ² =	3,169 W/m ²
		:	m/m ² ×	W/m ×	=	W/m ² =	W/m ²
		:	m/m ² ×	W/m ×	=	W/m ² =	W/m ²
		:	m/m ² ×	W/m ×	=	W/m ² =	W/m ²
	nicht ständig durchflossen	10-15 :	0,182 m/m ² ×	13,9 W/m ×	0,5 =	1,265 W/m ² =	1,265 W/m ²
		:	m/m ² ×	W/m ×	=	W/m ² =	W/m ²
		:	m/m ² ×	W/m ×	=	W/m ² =	W/m ²
		:	m/m ² ×	W/m ×	=	W/m ² =	W/m ²
↓ Σ7=							4,434 W/m ²
außerhalb der gedämmten Hülle	ständig durchflossen	20-32 :	0,228 m/m ² ×	5,9 W/m ×	1,0 =	1,345 W/m ²	
		:	m/m ² ×	W/m ×	=	W/m ²	
		:	m/m ² ×	W/m ×	=	W/m ²	
		:	m/m ² ×	W/m ×	=	W/m ²	
	nicht ständig durchflossen	:	m/m ² ×	W/m ×	=	W/m ²	
		:	m/m ² ×	W/m ×	=	W/m ²	
		:	m/m ² ×	W/m ×	=	W/m ²	
		:	m/m ² ×	W/m ×	=	W/m ²	
↓ Σ8=							5,779 W/m ²

Wärmeverlust der Verteilung:

$$\Sigma 8 \quad t_{HP} \quad q_{d,H}$$

$$5,78 \text{ W/m}^2 \times 6816 \text{ h/a} \times 0,001 = 39 \text{ kWh/(m}^2\text{a)}$$

Fremdwärmeanfall aus Verteilung:

$$\Sigma 7 \quad t_{HP} \quad q_{HG,d}$$

$$4,43 \text{ W/m}^2 \times 6816 \text{ h/a} \times 0,001 = 30 \text{ kWh/(m}^2\text{a)}$$

Spezifischer Speicherverlust der Heizung

	V _S /A _{EB}	q _{SP}	f _{BH}		
Innerhalb der gedämmten hülle	l/m ² ×	W/l ×		=	W/m ² =
	l/m ² ×	W/l ×		=	W/m ² =
↓ Σ9=					
außerhalb der gedämmten hülle	l/m ² ×	W/l ×		=	W/m ²
	l/m ² ×	W/l ×		=	W/m ²
↓ Σ10=					

Wärmeverlust der Speicherung:

$$\Sigma 10 \quad t_{HP} \quad q_{s,H}$$

$$\text{W/m}^2 \times \text{h/a} \times 0,001 = 0 \text{ kWh/(m}^2\text{a)}$$

Fremdwärmeanfall aus Speicherung:

$$\Sigma 9 \quad t_{HP} \quad q_{HG,s}$$

$$\text{W/m}^2 \times \text{h/a} \times 0,001 = 0 \text{ kWh/(m}^2\text{a)}$$

Deckungsanteile, Erzeugeraufwandszahlen und Primärenergiefaktoren Heizung und Lüftung

	a	e _{gH}	a·e _{gH}	f _p	a·e _{gH} ·f _p
Erzeuger 1	1,0 ×	1,08 =	1,08 ×	1,07 =	1,16
Erzeuger 2	×	=	×	=	
Erzeuger 3	×	=	×	=	
		Σ11 =	1,08	Σ12 =	1,16

Spezifische Wärmeverluste der Transmission

	U	A	f _{MIN}		mittlerer U-Wert:		
Wand	1,30 W/(m ² K) ×	732 m ² ×	1,0 =	951,6 W/K	Σ14	Σ13	U _m
Kellerdecke/ Bodenplatte	0,70 W/(m ² K) ×	504 m ² ×	0,5 =	176,4 W/K	2092 W/K ÷	1940 m ² =	1,08 W/(m ² K)
Fenster	2,55 W/(m ² K) ×	200 m ² ×	1,0 =	510,0 W/K	Kompaktheit:		
Dach/Decke	0,90 W/(m ² K) ×	504 m ² ×	1,0 =	453,6 W/K	Σ13	A _{EB}	A _H /A _{EB}
				Σ13 = 1940 m ²	1940 m ² ÷	1098 m ² =	1,767

Wärmeverlust durch Transmission:

$$U_m \quad \vartheta_{im} \quad \vartheta_{am} \quad A_H/A_{EB} \quad t_{HP} \quad q_T$$

$$1,08 \text{ W/(m}^2\text{K)} \times (21 \text{ }^\circ\text{C} - 6,9 \text{ }^\circ\text{C}) \times 1,767 \times 6816 \text{ h/a} \times 0,001 = 183 \text{ kWh/(m}^2\text{a)}$$

Spezifische Wärmeverluste der Lüftung

n _{nat}	ODER (n _{Anl}	n _{Rest}) =	Δn	n
0,61/h	(1/h +	1/h)	=	0,6 1/h +	0,3 1/h =
Wärmeverlust durch Lüftung:						
h	ρ·c _p	Δ _{im}	Δ _{am}	n	t _{HP}	q _v
2,5 m	× 0,34 ×	(21 °C -	6,9 °C)	× 0,9 1/h ×	6816 h/a × 0,001 =	74 kWh/(m ² a)

Spezifischer solarer Fremdwärmeanfall					
	G	g	A	r	
Süd	560 kWh/(m ² a)	× 0,76	× 48 · 1,68 m ²	× 0,36	= 12355 kWh/a
Ost	375 kWh/(m ² a)	× 0,76	× 21 · 1,40 m ²	× 0,36	= 3016 kWh/a
Nord	210 kWh/(m ² a)	× 0,76	× 36 · 1,68 m ²	× 0,36	= 3475 kWh/a
West	375 kWh/(m ² a)	× 0,76	× 21 · 1,40 m ²	× 0,36	= 3016 kWh/a
Dach	0 kWh/(m ² a)	× 0	× 0 m ²	× 0	= 0 kWh/a
			Σ15 = 200 m ²	Σ16 =	21862 kWh/a
	Σ16 21862 kWh/a	Σ15 200 m ²	G _m g _m r _m 109,3 kWh/m ² a	Fensterflächenanteil: Σ15 200 m ² ÷ A _H 1940 m ² = A _{Fe} /A _H 0,103	
ODER: G _m kWh/(m ² a) × g _m × r _m = G _m g _m r _m kWh/m ² a					
Solarer Fremdwärmeanfall: G _m · g _m · r _m × A _{Fe} /A _H × A _H /A _{EB} × q _s 109,3 kWh/(m ² a) × 0,103 × 1,767 = 20 kWh/(m ² a)					
Spezifischer innerer Fremdwärmeanfall					
Trinkwarmwasserbereitung		Heizung und Lüftung		Σ17	
q _{WG,d}	q _{WG,s}	q _{HG,d}	q _{HG,s}	Σ17	
7 kWh/(m ² a)	0 kWh/(m ² a)	30 kWh/(m ² a)	0 kWh/(m ² a)	= 37 kWh/(m ² a)	
Innerer Fremdwärmeanfall: Σ17 37 kWh/(m ² a) + q̇ _i × t _{HP} × 0,001 = q _i 3,5 W/m ² × 6816 h/a × 0,001 = 62 kWh/(m ² a)					
Fremdwärmenutzungsgrad					
(q _i + q _s) ÷ (q _T + q _v) = γ					
(62 kWh/(m ² a) + 20 kWh/(m ² a)) ÷ (183 kWh/(m ² a) + 74 kWh/(m ² a)) = 0,319					
Fremdwärmenutzungsgrad: f _h × (1,0 - 0,2 × γ) = η					
0,90 × (1,0 - 0,2 × 0,319) = 0,843					
Spezifische Nutzenergie der Heizung und Lüftung					
(q _T + q _v - η × (q _i + q _s) + q _h)					
(183 kWh/(m ² a) + 74 kWh/(m ² a) - 0,843 × (62 kWh/(m ² a) + 20 kWh/(m ² a)) + 188 kWh/(m ² a))					
Spezifische Endenergie Wärme der Heizung und Lüftung					
(q _h + q _{d,H} + q _{s,H}) × Σ11 = q _H					
(188 kWh/(m ² a) + 39 kWh/(m ² a) + 0 kWh/(m ² a)) × 1,08 = 245 kWh/(m ² a)					
(q _h + q _{d,H} + q _{s,H}) × Σ12 = q _{H,P}					
(188 kWh/(m ² a) + 39 kWh/(m ² a) + 0 kWh/(m ² a)) × 1,16 = 263 kWh/(m ² a)					
Spezifische Endenergie aller Wärmeenergien					
q _H + q _w = q					
245 kWh/(m ² a) + 55 kWh/(m ² a) = 300 kWh/(m ² a)					
Spezifische Endenergie aller Hilfsenergien					
	q _{EI}	t _{EI}	a	q _{EI}	
Trinkwarmwasserbereitung	Zirkulation	0,09 W/m ²	8000 h/a	× 0,001	= 0,720 kWh/(m ² a)
	Speicherladepumpe	0,09 W/m ²	500 h/a	× 0,001	= 0,045 kWh/(m ² a)
	Erzeuger 1	0,20 W/m ²	350 h/a	× 0,001 × 1,0	= 0,070 kWh/(m ² a)
	Erzeuger 2	W/m ²	h/a	× 0,001 ×	= kWh/(m ² a)
	Erzeuger 3	W/m ²	h/a	× 0,001 ×	= kWh/(m ² a)
	sonstige	W/m ²	h/a	× 0,001	= kWh/(m ² a)
Heizung und Lüftung	Umwälzpumpe	0,30 W/m ²	6000 h/a	× 0,001	= 1,800 kWh/(m ² a)
	Speicherladepumpe	W/m ²	h/a	× 0,001	= kWh/(m ² a)
	Erzeuger 1	0,05 W/m ²	3500 h/a	× 0,001 × 1,0	= 0,175 kWh/(m ² a)
	Erzeuger 2	W/m ²	h/a	× 0,001 ×	= kWh/(m ² a)
	Erzeuger 3	W/m ²	h/a	× 0,001 ×	= kWh/(m ² a)
	Ventilator	W/m ²	h/a	× 0,001 ×	= kWh/(m ² a)
	sonstige	W/m ²	h/a	× 0,001	= kWh/(m ² a)
Endenergie der Hilfsenergien:				q _{EI}	= 3 kWh/(m ² a)
Primärenergien der Hilfsenergien:				q _{EI} × f _{P,EI}	= q _{EI,P}
				3 kWh/(m ² a) × 3,0	= 9 kWh/(m ² a)
Spezifische Primärenergie					
q _{H,P} + q _{w,P} + q _{EI,P} = q _P					
263 kWh/(m ² a) + 59 kWh/(m ² a) + 9 kWh/(m ² a) = 331 kWh/(m ² a)					

Tabelle 3.1 MFH Verbrauchsberechnung 2000 bilanziert mit Gesamtenergiebilanz

4. Verbrauchsberechnung bereinigtes Standardjahr

Bauweise:	mittelschwer		Sonstiges:	Baujahr 1974							
Flächen und Kompaktheit											
A_{EB}	=	1098 m ²	A_H	=	1940 m ²						
h	=	2,5 m	A_{FE}	=	199,9 m ²						
Kompaktheit:			Fensterflächenanteil:								
A_H	\div	A_{EB}	=	A_H	\div						
1940 m ²	\div	1098 m ²	=	1940 m ²	\div						
			=	A_{FE}/A_H							
		1,767		0,103							
Heizzeit, Temperaturen											
ϑ_{HG}	=	17 °C	ϑ_{am}	=	6,3 °C						
t_y	=	365 d/a		=	8760 h/a						
ϑ_i	\times	f_{ABS}	\times	f_{REG}	=						
21,0 °C	\times	0,97	\times	1,03	=						
				ϑ_{im}							
				21 °C							
				t_{HP}	=						
				284 d/a	=						
				7080 h/a							
Spezifischer Verteilverlust für die Trinkwarmwasserbereitung											
		DN	L/A_{EB}	\dot{q}_L	f_{BW}						
in der gedämmten Hülle	ständig durchflossen	10-15	:	0,055 m/m ² \times	8,6 W/m \times	1,0 =	0,473 W/m ² =	0,473 W/m ²			
		:	:	m/m ² \times	W/m \times	=	W/m ² =	W/m ²			
		:	:	m/m ² \times	W/m \times	=	W/m ² =	W/m ²			
		:	:	m/m ² \times	W/m \times	=	W/m ² =	W/m ²			
	nicht ständig durchflossen	10-15	:	0,182 m/m ² \times	3,4 W/m \times	1,0 =	0,619 W/m ² =	0,619 W/m ²			
		:	:	m/m ² \times	W/m \times	=	W/m ² =	W/m ²			
		:	:	m/m ² \times	W/m \times	=	W/m ² =	W/m ²			
		:	:	m/m ² \times	W/m \times	=	W/m ² =	W/m ²			
						\downarrow	$\Sigma 1 =$	1,092 W/m ²			
außerhalb der gedämmten Hülle	ständig durchflossen	20-32	:	0,109 m/m ² \times	18,9 W/m \times	1,0 =	2,060 W/m ²				
		:	:	m/m ² \times	W/m \times	=	W/m ²				
		:	:	m/m ² \times	W/m \times	=	W/m ²				
		:	:	m/m ² \times	W/m \times	=	W/m ²				
	nicht ständig durchflossen	:	:	m/m ² \times	W/m \times	=	W/m ²				
		:	:	m/m ² \times	W/m \times	=	W/m ²				
		:	:	m/m ² \times	W/m \times	=	W/m ²				
		:	:	m/m ² \times	W/m \times	=	W/m ²				
						$\Sigma 2 =$	3,152 W/m ²				
Wärmeverlust der Verteilung:			Fremdwärmeanfall aus Verteilung:								
$\Sigma 2$	\times	t_y	\times	$0,001 =$	$q_{d,W}$	$\Sigma 1$	\times	t_{HP}	\times	$0,001 =$	$q_{WG,d}$
3,152 W/m ²	\times	8760 h/a	\times	0,001 =	28 kWh/(m ² a)	1,092 W/m ²	\times	7080 h/a	\times	0,001 =	8 kWh/(m ² a)
Spezifischer Speicherverlust für die Trinkwarmwasserbereitung											
		V_S/A_{EB}	\dot{q}_{SP}	f_{BW}							
Innerhalb der gedämmten hülle		l/m ² \times	W/l \times	=	W/m ² =						
		l/m ² \times	W/l \times	=	W/m ² =						
		l/m ² \times	W/l \times	=	W/m ² =						
		l/m ² \times	W/l \times	=	W/m ² =						
					\downarrow	$\Sigma 3 =$	W/m ²				
außerhalb der gedämmten hülle		0,911 l/m ² \times	0,26 W/l \times	1,0 =	0,237 W/m ²						
		l/m ² \times	W/l \times	=	W/m ²						
					$\Sigma 4 =$	0,237 W/m ²					
Wärmeverlust der Speicherung:			Fremdwärmeanfall aus Speicherung:								
$\Sigma 4$	\times	t_y	\times	$0,001 =$	$q_{s,W}$	$\Sigma 3$	\times	t_{HP}	\times	$0,001 =$	$q_{WG,s}$
0,237 W/m ²	\times	8760 h/a	\times	0,001 =	2 kWh/(m ² a)	0 W/m ²	\times	7080 h/a	\times	0,001 =	0 kWh/(m ² a)
Deckungsanteile, Erzeugeraufwandszahlen und Primärenergiefaktoren Trinkwarmwasserbereitung											
	a	$e_{g,W}$	$a \cdot e_{g,W}$	f_P	$a \cdot e_{g,W} \cdot f_P$						
Erzeuger 1	1,0	\times	1,12 =	1,12	\times	1,07 =	1,20				
Erzeuger 2		\times	=		\times	=					
Erzeuger 3		\times	=		\times	=					
			$\Sigma 5 =$	1,12		$\Sigma 6 =$	1,20				
Spezifische Endenergie Wärme der Trinkwarmwasserbereitung											
q_w	$q_{d,W}$	$q_{s,W}$	$\Sigma 5$	q_w							
(19 kWh/(m ² a) + 28 kWh/(m ² a) + 2 kWh/(m ² a)) \times			1,12 =	55 kWh/(m ² a)							
q_w	$q_{d,W}$	$q_{s,W}$	$\Sigma 6$	$q_{w,P}$							
(19 kWh/(m ² a) + 28 kWh/(m ² a) + 2 kWh/(m ² a)) \times			1,20 =	59 kWh/(m ² a)							

Spezifischer Verteilverlust der Heizung und Lüftung

		DN	L/A _{EB}	q _L	f _{BH}		
in der gedämmten Hülle	ständig durchflossen	10-15 :	0,228 m/m ² ×	13,9 W/m ×	1,0 =	3,169 W/m ² =	3,169 W/m ²
		:	m/m ² ×	W/m ×	=	W/m ² =	W/m ²
		:	m/m ² ×	W/m ×	=	W/m ² =	W/m ²
		:	m/m ² ×	W/m ×	=	W/m ² =	W/m ²
	nicht ständig durchflossen	10-15 :	0,182 m/m ² ×	13,9 W/m ×	0,5 =	1,265 W/m ² =	1,265 W/m ²
		:	m/m ² ×	W/m ×	=	W/m ² =	W/m ²
		:	m/m ² ×	W/m ×	=	W/m ² =	W/m ²
		:	m/m ² ×	W/m ×	=	W/m ² =	W/m ²
↓ Σ7=							4,434 W/m ²
außerhalb der gedämmten Hülle	ständig durchflossen	20-32 :	0,228 m/m ² ×	5,9 W/m ×	1,0 =	1,345 W/m ²	
		:	m/m ² ×	W/m ×	=	W/m ²	
		:	m/m ² ×	W/m ×	=	W/m ²	
		:	m/m ² ×	W/m ×	=	W/m ²	
	nicht ständig durchflossen	:	m/m ² ×	W/m ×	=	W/m ²	
		:	m/m ² ×	W/m ×	=	W/m ²	
		:	m/m ² ×	W/m ×	=	W/m ²	
		:	m/m ² ×	W/m ×	=	W/m ²	
↓ Σ8=							5,779 W/m ²

Wärmeverlust der Verteilung:

$$\Sigma 8 \cdot t_{HP} \cdot q_{d,H} = 5,78 \text{ W/m}^2 \times 7080 \text{ h/a} \times 0,001 = 41 \text{ kWh/(m}^2\text{a)}$$

Fremdwärmeanfall aus Verteilung:

$$\Sigma 7 \cdot t_{HP} \cdot q_{HG,d} = 4,43 \text{ W/m}^2 \times 7080 \text{ h/a} \times 0,001 = 31 \text{ kWh/(m}^2\text{a)}$$

Spezifischer Speicherverlust der Heizung

	V _S /A _{EB}	q _{SP}	f _{BH}			
Innerhalb der gedämmten hülle	l/m ² ×	W/l ×		=	W/m ² =	
	l/m ² ×	W/l ×		=	W/m ² =	
↓ Σ9=						W/m ²
außerhalb der gedämmten hülle	l/m ² ×	W/l ×		=	W/m ²	
	l/m ² ×	W/l ×		=	W/m ²	
↓ Σ10=						W/m ²

Wärmeverlust der Speicherung:

$$\Sigma 10 \cdot t_{HP} \cdot q_{s,H} = \text{W/m}^2 \times \text{h/a} \times 0,001 = 0 \text{ kWh/(m}^2\text{a)}$$

Fremdwärmeanfall aus Speicherung:

$$\Sigma 9 \cdot t_{HP} \cdot q_{HG,s} = \text{W/m}^2 \times \text{h/a} \times 0,001 = 0 \text{ kWh/(m}^2\text{a)}$$

Deckungsanteile, Erzeugeraufwandszahlen und Primärenergiefaktoren Heizung und Lüftung

	a	e _{gH}	a·e _{gH}	f _p	a·e _{gH} ·f _p
Erzeuger 1	1,0 ×	1,08 =	1,08 ×	1,07 =	1,16
Erzeuger 2	×	=	×	=	
Erzeuger 3	×	=	×	=	
Σ11 =			1,08	Σ12 =	1,16

Spezifische Wärmeverluste der Transmission

	U	A	f _{MIN}		mittlerer U-Wert:			
Wand	1,30 W/(m ² K) ×	732 m ² ×	1,0 =	951,6 W/K	Σ14	Σ13	U _m	
Kellerdecke/ Bodenplatte	0,70 W/(m ² K) ×	504 m ² ×	0,5 =	176,4 W/K	2092 W/K ÷	1940 m ² =	1,08 W/(m ² K)	
Fenster	2,55 W/(m ² K) ×	200 m ² ×	1,0 =	510,0 W/K	Kompaktheit:			
Dach/Decke	0,90 W/(m ² K) ×	504 m ² ×	1,0 =	453,6 W/K	Σ13	A _{EB}	A _H /A _{EB}	
Σ13 =				1940 m ²	Σ14 =	2092 W/K	1940 m ² ÷ 1098 m ² =	1,767

Wärmeverlust durch Transmission:

$$U_m \cdot \vartheta_{im} - \vartheta_{am} \cdot A_H/A_{EB} \cdot t_{HP} \cdot q_T = 1,08 \text{ W/(m}^2\text{K)} \times (21 \text{ °C} - 6,3 \text{ °C}) \times 1,767 \times 7080 \text{ h/a} \times 0,001 = 199 \text{ kWh/(m}^2\text{a)}$$

Spezifische Wärmeverluste der Lüftung

n _{nat}	ODER (n _{Anl}	n _{Rest}) =	Δn	n
0,61/h	1/h +	1/h	1/h	=	0,6 1/h +	0,3 1/h =
Wärmeverlust durch Lüftung:						
h	ρ·c _p	Δ _{im}	Δ _{am}	n	t _{HP}	q _v
2,5 m	0,34 ×	21 °C -	6,3 °C	×	0,9 1/h ×	7080 h/a × 0,001 =
						80 kWh/(m ² a)

Spezifischer solarer Fremdwärmeanfall					
	G	g	A	r	
Süd	560 kWh/(m ² a)	× 0,76	× 48 · 1,68 m ²	× 0,36	= 12355 kWh/a
Ost	375 kWh/(m ² a)	× 0,76	× 21 · 1,40 m ²	× 0,36	= 3016 kWh/a
Nord	210 kWh/(m ² a)	× 0,76	× 36 · 1,68 m ²	× 0,36	= 3475 kWh/a
West	375 kWh/(m ² a)	× 0,76	× 21 · 1,40 m ²	× 0,36	= 3016 kWh/a
Dach	0 kWh/(m ² a)	× 0	× 0 m ²	× 0	= 0 kWh/a
			Σ15 = 200 m ²	Σ16 =	21862 kWh/a
	Σ16 21862 kWh/a	Σ15 200 m ²	= $\frac{G_m \cdot g_m \cdot r_m}{A_H} = 109,3 \text{ kWh/m}^2\text{a}$		
ODER:			Fensterflächenanteil: $\frac{\Sigma 15}{200 \text{ m}^2} \div \frac{A_H}{1940 \text{ m}^2} = \frac{A_{Fe}/A_H}{0,103}$		
	$\frac{G_m}{\text{kWh}/(\text{m}^2\text{a})}$	$\frac{g_m}{\text{m}^2}$	$\frac{r_m}{\text{m}^2}$	= $\frac{G_m \cdot g_m \cdot r_m}{\text{kWh}/\text{m}^2\text{a}}$	
Solarer Fremdwärmeanfall: $\frac{G_m \cdot g_m \cdot r_m}{109,3 \text{ kWh}/(\text{m}^2\text{a})} \times \frac{A_{Fe}/A_H}{0,103} \times \frac{A_H/A_{EB}}{1,767} = \frac{q_s}{20 \text{ kWh}/(\text{m}^2\text{a})}$					
Spezifischer innerer Fremdwärmeanfall					
Trinkwarmwasserbereitung		Heizung und Lüftung		Σ17	
$q_{WG,d}$	$q_{WG,s}$	$q_{HG,d}$	$q_{HG,s}$	= 39 kWh/(m ² a)	
8 kWh/(m ² a)	0 kWh/(m ² a)	31 kWh/(m ² a)	0 kWh/(m ² a)		
Innerer Fremdwärmeanfall: $\Sigma 17 \cdot \frac{\dot{q}_i}{t_{HP}} = q_i$					
39 kWh/(m ² a)	3,5 W/m ²	7080 h/a	0,001	= 64 kWh/(m ² a)	
Fremdwärmenutzungsgrad					
$\frac{q_i}{(64 \text{ kWh}/(\text{m}^2\text{a}) + 20 \text{ kWh}/(\text{m}^2\text{a}))} \div \frac{q_T}{(199 \text{ kWh}/(\text{m}^2\text{a}) + 80 \text{ kWh}/(\text{m}^2\text{a}))} = \gamma = 0,301$					
Fremdwärmenutzungsgrad: $f_h \cdot 0,90 \times (1,0 - 0,2 \times \gamma \cdot 0,301) = \eta = 0,846$					
Spezifische Nutzenergie der Heizung und Lüftung					
$(199 \text{ kWh}/(\text{m}^2\text{a}) + 80 \text{ kWh}/(\text{m}^2\text{a}) - \eta \cdot 0,846 \times (59 \text{ kWh}/(\text{m}^2\text{a}) + 20 \text{ kWh}/(\text{m}^2\text{a}))) + 212 \text{ kWh}/(\text{m}^2\text{a})$					
Spezifische Endenergie Wärme der Heizung und Lüftung					
$(212 \text{ kWh}/(\text{m}^2\text{a}) + 41 \text{ kWh}/(\text{m}^2\text{a}) + 0 \text{ kWh}/(\text{m}^2\text{a})) \times \frac{\Sigma 11}{1,08} = 273 \text{ kWh}/(\text{m}^2\text{a})$					
$(218 \text{ kWh}/(\text{m}^2\text{a}) + 41 \text{ kWh}/(\text{m}^2\text{a}) + 0 \text{ kWh}/(\text{m}^2\text{a})) \times \frac{\Sigma 12}{1,16} = 293 \text{ kWh}/(\text{m}^2\text{a})$					
Spezifische Endenergie aller Wärmeenergien					
$273 \text{ kWh}/(\text{m}^2\text{a}) + 55 \text{ kWh}/(\text{m}^2\text{a}) = 328 \text{ kWh}/(\text{m}^2\text{a})$					
Spezifische Endenergie aller Hilfsenergien					
	q_{EI}	t_{EI}	a	q_{EI}	
Trinkwarmwasserbereitung	Zirkulation	0,09 W/m ²	8000 h/a	× 0,001	= 0,720 kWh/(m ² a)
	Speicherladepumpe	0,09 W/m ²	500 h/a	× 0,001	= 0,045 kWh/(m ² a)
	Erzeuger 1	0,20 W/m ²	350 h/a	× 0,001 × 1,0	= 0,070 kWh/(m ² a)
	Erzeuger 2	W/m ²	h/a	× 0,001 ×	= kWh/(m ² a)
	Erzeuger 3	W/m ²	h/a	× 0,001 ×	= kWh/(m ² a)
	sonstige	W/m ²	h/a	× 0,001	= kWh/(m ² a)
Heizung und Lüftung	Umwälzpumpe	0,30 W/m ²	6000 h/a	× 0,001	= 1,800 kWh/(m ² a)
	Speicherladepumpe	W/m ²	h/a	× 0,001	= kWh/(m ² a)
	Erzeuger 1	0,05 W/m ²	3500 h/a	× 0,001 × 1,0	= 0,175 kWh/(m ² a)
	Erzeuger 2	W/m ²	h/a	× 0,001 ×	= kWh/(m ² a)
	Erzeuger 3	W/m ²	h/a	× 0,001 ×	= kWh/(m ² a)
	Ventilator	W/m ²	h/a	× 0,001 ×	= kWh/(m ² a)
	sonstige	W/m ²	h/a	× 0,001	= kWh/(m ² a)
Endenergie der Hilfsenergien:				q_{EI}	= 3 kWh/(m ² a)
Primärenergien der Hilfsenergien:				$q_{EI} \times f_{P,EI}$	= $q_{EI,P}$
				3 kWh/(m ² a) × 3,0	= 9 kWh/(m ² a)
Spezifische Primärenergie					
$293 \text{ kWh}/(\text{m}^2\text{a}) + 59 \text{ kWh}/(\text{m}^2\text{a}) + 9 \text{ kWh}/(\text{m}^2\text{a}) = 361 \text{ kWh}/(\text{m}^2\text{a})$					

Tabelle 4.1 MFH Energiebedarf nach Modernisierung bilanziert mit Gesamtenergiebilanz

5. Wirtschaftlichkeit

Maßnahme	Beschreibung
Fassadendämmung	Dämmung der Außenfassade mit einem 120 mm Wärmedämmverbundsystem im Rahmen einer sowieso fälligen Außenputzerneruerung.
Dachdämmung	Dämmung des Flachdaches (Warmdaches) mit einer Dämmung der Dämmstoffgruppe 040; Filtervlies und Kiesschüttung
Fenstererneuerung	Ersatz der 28 Jahre alten doppelt verglasten Fenster mit Holzrahmen durch Fenster mit doppelter Wärmeschutzverglasung und Kunststoffrahmen. Die Reparatur eines Teils der Fenster auf der Wetterseite muss wegen Undichtigkeit sowieso stattfinden.
Leitungsdämmung	Nachträgliche Wärmedämmung der bisher unisolierten Steigestränge für die Heizwasserverteilung (250 m) auf EnEV-Niveau. Die in den Ecken der Räume verlaufenden Steigleitungen werden mit Gipskarton verkleidet.
Kesselaustausch	zusätzlich: Berechnung der Wirtschaftlichkeit für den 1994 als Ersatz für den defekten Konstanttemperaturkessel neu installierten Niedertemperaturkessel zu damaligen Preisen. Kesselleistung 100 kW.

Tabelle 5.1 Beschreibung von Sanierungsmaßnahmen im MFH

Maßnahme	Investitionskosten	Energieeinsparung
Fassadendämmung	Die Maßnahme kostet insgesamt 90 €/m ² Wandfläche. Die Mehrkosten allein für den Wärmeschutz werden mit 60 €/m ² angenommen. Damit belaufen sich die anrechenbaren Gesamtkosten auf rund 44000 €.	86 kWh/(m ² a), das heißt 94428 kWh/a.
Dachdämmung	Die Maßnahme kosten etwa 160 €/m ² Dachfläche. Die Mehrkosten für den Wärmeschutz betragen Mehrkosten Dämmung 60 €/m ² . Damit betragen die anrechenbaren Gesamtkosten rund 30000 €.	36 kWh/(m ² a), das heißt 39528 kWh/a.
Fenstererneuerung	Die ohnehin fällige Fenstererneuerung kostet 450 €/m ² Fensterfläche. Der Anteil, der allein für den zusätzlichen Wärmeschutz anfällt, ist schwer zu definieren. Es wird von 50 €/m ² ausgegangen. Dies entspricht 10000 € anrechenbaren Kosten.	39 kWh/(m ² a), das heißt 42822 kWh/a.
Leitungsdämmung	Die Gesamtkosten der Maßnahme betragen 17 €/m Rohr. Das bedeutet anrechenbare Kosten von 4250 €.	11 kWh/(m ² a), das heißt 12078 kWh/a.
Kesselaustausch	Der Kesselaustausch von Konstant- aus Niedertemperaturkessel wird mit seiner kompletten Summe angesetzt. Somit beträgt die Investition 15500 €. Auf eine Mehrkostenbetrachtung wird bewusst verzichtet.	70 MWh/a.

Tabelle 5.2 Investitionskosten und Energieeinsparung für das MFH

Maßnahme	Kalkulationszins p , in [1/a]	Betrachtungszeitraum n , in [a]	Preisteuerung für Wartung und Unterhalt s_u , in [1/a]	Annuität $a_{p,n}$, in [1/a]	Investition I , in [€]	Wartungssatz, in [1/a] von I	heutige Kosten für Wartung und Unterhalt $K_{u,0}$, in [€/a]	Mittelwertfaktor der Preisteuerung m_u , in [-]	mittlere jährliche Kosten für Wartung und Unterhalt $Z = K_{u,m}$, in [€/a]	eingesparte Energie E_o-E_s , in [kWh/a]	äquivalenter Energiepreis k_{EIN} , in [€/kWh]
Fassadendämmung	0,06	30	0,02	0,073	44000	0,010	440	1,27	559	94428	0,040
Dachdämmung	0,06	25	0,02	0,078	30000	0,010	300	1,23	369	39528	0,069
Fenstererneuerung	0,06	25	0,02	0,078	10000	0,015	150	1,23	185	42822	0,023
Leitungsdämmung	0,06	15	0,02	0,103	4250	0,010	43	1,15	49	12078	0,040
Kesselaustausch	0,08	15	0,02	0,117	15500	0,035	543	1,14	618	70000	0,035

Tabelle 5.3 Äquivalenter Energiepreis k_{EIN} für Sanierungsmaßnahmen

	Energiepreis zum Investitionszeitpunkt $k_{e,0}$, in [€/kWh _{HU}]	Betrachtungszeitraum n , in [a]	Kalkulationszins p , in [1/a]	Teuerungsfaktor der Energie s_e , in [1/a]	Mittelwert der Energieverteuerung m_e , in [-]	mittlerer jährlicher Energiepreis $k_{e,m}$, in [€/kWh _{HU}]
Gas 2002	0,035	30	0,06	min: 0,03	min: 1,44	min: 0,050
				mittel: 0,06	mittel: 2,18	mittel: 0,076
				max: 0,09	max: 3,46	max: 0,121
		25		min: 0,03	min: 1,38	min: 0,048
				mittel: 0,06	mittel: 1,96	mittel: 0,069
				max: 0,09	max: 2,87	max: 0,100
		15		min: 0,03	min: 1,24	min: 0,043
				mittel: 0,06	mittel: 1,54	mittel: 0,054
				max: 0,09	max: 1,94	max: 0,068
Gas 1994	0,030	15	0,08	min: 0,03	min: 1,22	min: 0,037
				mittel: 0,06	mittel: 1,51	mittel: 0,045
				max: 0,09	max: 1,89	max: 0,057

Tabelle 5.4 Mittlerer jährlicher Energiepreis für Sanierungsmaßnahmen

Maßnahme	äquivalenter Energiepreis k_{EIN} , in [€/kWh]	mittlerer jährlicher Energiepreis $k_{e,m}$, in [€/kWh]			Ergebnis
		minimal 3 %/a	mittel 6 %/a	maximal 9 %/a	
Fassadendämmung	0,040	0,050	0,076	0,121	wirtschaftlich
Dachdämmung	0,069	0,048	0,069	0,100	bei mittlerer und hoher Energiepreisteuerung wirtschaftlich
Fenstererneuerung	0,023	0,048	0,069	0,100	wirtschaftlich
Leitungsdämmung	0,040	0,043	0,054	0,068	bei hoher Energiepreisteigerung wirtschaftlich
Kesselaustausch	0,035	0,037	0,045	0,057	wirtschaftlich

Tabelle 5.5 Überprüfung der Wirtschaftlichkeit von Sanierungsmaßnahmen im MFH

Quelle: Jagnow, Horschler, Wolff;
Die neue Energieeinsparverordnung 2002;
Deutscher Wirtschaftsdienst; Köln; 2002