Amit a Direktívával kapcsolatban tudni érdemes

5. Tervezési algoritmus Gépészeti rendszerek

A fajlagos hőveszteségtényező számítása

$$q = \frac{1}{V} \left(\sum AU + \sum \Psi k_l - \frac{Q_{sd} + Q_{sid}}{72} \right)$$

Egyszerűsítési lehetőségek:

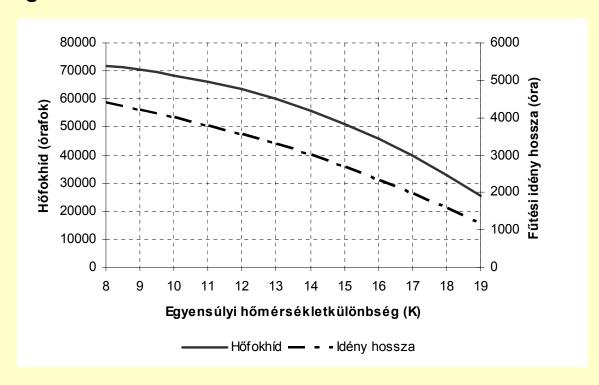
- •a fűtetlen tér egyensúlyi hőmérsékletének számítása helyett *U* értékének megadott korrekciós tényezővel való szorzása a hőhidak hatása az *U* korrekciós szorzójával is kifejezhető,
- •a talajba irányuló hőveszteség "vonalmenti k-val" számítható,
- •a benapozás ellenőrzésének elhagyásával "körben észak" sugárzási nyereség számítható,
- a sugárzási nyereséget kifejező tag elhagyható

Számítsuk ki az épület nettó fűtési energiaigényét.

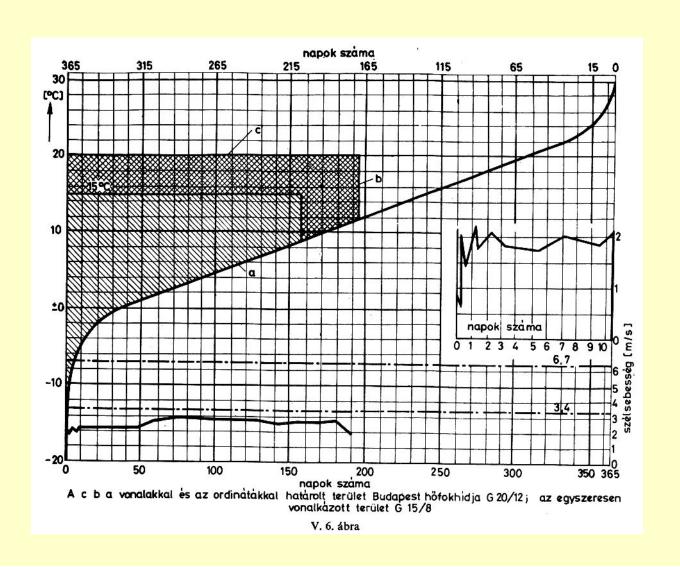
Két opció közül választhatunk:

vagy a szokványos hőfokhíd értéket és fűtési idényt vesszük figyelembe, ezzel feltételezve, hogy a fűtési idény határhőmérséklete +12 °C vagy számítjuk az egyensúlyi hőmérsékletkülönbséget (a belső hőmérséklet és a határhőmérséklet különbségét) és ebből a fűtési hőfokhidat és a fűtési idény hosszát.

Jó épület esetében ezzel a számítási ráfordítással jobb energetikai minőség igazolható.



Hőfokgyakorisági görbe, hőfokhíd



Az éves nettó fűtési energiaigény [kWh/a] számítása:

$$Q_F = VH[q + 0.35n(1 - \eta_r)] - Z_F A_N q_b$$

Egyszerűsített eljárásban a fűtési hőfokhíd konvencionális értéke (72 000 órafok) és az ehhez tartozó fűtési idény (4400 óra) vehető számításba.

Részletes számítás esetén érdemes meghatározni a fűtési idény hosszát és a hőfokhidat az egyensúlyi hőmérséklet-különbség alapján:

$$\Delta t_b = \frac{Q_{sd} + Q_{sid} + A_N q_b}{\sum AU + \sum l \Psi_l + (1 - \eta_r) 0,35nV} + 2$$

Ennek függvényében *H* és *Z* értéke táblázatosan és diagramon adott.

Részletes számítási módszer alkalmazása esetén az éves nettó fűtési energiaigény

 $Q_F = HV(q + 0.35n)\sigma - Z_F A_N q_b$ [kWh/a]

De mi fedezi a fűtési energiaigényt?

A nettó fűtési energiaigényt fedezheti

a fűtési rendszer,

a légtechnikai rendszerbe beépített hővisszanyerő,

a légtechnikai rendszerbe beépített léghevítő

különböző teljesítmény és üzemidő kombinációkban

Ha a nettó fűtési energiaigény fedezéséhez a fűtési rendszeren kívül a légtechnikai rendszerbe beépített folyamatos működésű hővisszanyerő is hozzájárul (pl. lakóépület): $Q_F = HV[q + 0,35n(1-\eta_r)]\sigma - Z_FA_N q_b$ [kWh/a]

Ha a nettó fűtési energiaigény fedezéséhez a fűtési rendszeren kívül a légtechnikai rendszerbe beépített *szakaszos* működésű hővisszanyerő is hozzájárul (pl. középület):

$$Q_F = HV \left[q + 0.35 n_{\text{inf}} \frac{Z_F - Z_{LT}}{Z_F} + 0.35 n_{LT} (1 - \eta_r) \frac{Z_{LT}}{Z_F} \right] \sigma - Z_F A_N q_b$$

Ha a légtechnikai rendszerben a levegő felmelegítésére léghevítő (is) szolgál, akkor a fűtési rendszerrel fedezendő nettó energiaigény a következők szerint módosul:

$$Q_{F} = HV \left[q + 0.35n_{\inf} \frac{Z_{F} - Z_{LT}}{Z_{F}} \right] \sigma + 0.35n_{LT}V(t_{i} - \overline{t_{bef}})Z_{LT} - Z_{F}A_{N}q_{b}$$

Az épület rendeltetése	Léges szám idény [1/h]	fűtési	3)	Használati melegvíz nettó hőenergia igénye [kWh/m²a]	Világítás energia igénye [kWh/m²a]	Világítási energia igény korrekciós szorzó v ⁴⁾	Szakaszos üzem korrekciós szorzó σ ⁵⁾	Belső hő- nyereség átlagos értéke [W/m²]
Lakóépületek ⁶⁾		0,5		30	(8) ⁹⁾	-	0,9	5
Irodaépületek ⁷⁾	2	0,3	0,8	9	22	0,7	0,8	7
Oktatási épületek ⁸⁾	2,5	0,3	0,9	7	12	0,6	0,8	9

- 1) Légcsereszám a használati időben
- 2) Légcsereszám használati időn kívül
- 3) Átlagos légcsereszám a használati idő figyelembevételével

Megjegyzés: az átlagos légcsereszámmal számítandó az éves nettó fűtési hőigény, a használati időre vonatkozó légcsereszámmal számítandók azok az adatok, amelyek a szellőzési rendszer üzemidejétől függenek.

- 4) A világítási energia igény csökkenthető, ha a rendszer jelenlét- vagy mozgásérzékelőkkel és a természetes világításhoz illeszkedő szabályozással van ellátva.
- 5) A szakaszos éjszakai hétvégi leszabályozott teljesítményű fűtési üzem hatását kifejező korrekciós tényező
- 6) Folyamatos használat
- 7) Napi és heti szakaszosságú használat
- 8) Napi és heti szakaszosságú használat két hónap nyári szünet feltételezésével
- 9) Lakóépületek esetében nem kell az összevont jellemzőben szerepeltetni.

A fűtés fajlagos primer energia igénye [kWh/m²a]:

$$E_{F} = (q_{f} + q_{f,h} + q_{f,v} + q_{f,t}) \cdot \sum (C_{k} \cdot \alpha_{k} \cdot e_{f}) + (E_{FSz} + E_{FT} + q_{k,v})e_{v}$$

A fajlagos nettó igény az előzőekből adott (kWh/m²a)

Hány forrásból tápláljuk a fűtési rendszert? Többnyire egy forrás van, de lehet több is (szilárd tüzelésű kazán gázkazán mellett, szolár, bivalens).

Melyik forrásnak mekkora a részesedése a szezon folyamán az igények fedezésében?

Melyik forrásnak mekkora a teljesítménytényezője (a hatásfok reciproka)? Melyik forrás energiahordozójának mennyi a primer energia átalakítási tényezője?

$$E_{F} = (q_{f} + q_{f,h} + q_{f,v} + q_{f,t}) \cdot \sum (C_{k} \cdot \alpha_{k} \cdot e_{f}) + (E_{FSz} + E_{FT} + q_{k,v})e_{v}$$

Mekkora a veszteség a pontatlan szabályozás, az elosztó hálózat lehűlése, a tároló (ha van) lehűlése miatt?

$$E_{F} = (q_{f} + q_{f,h} + q_{f,v} + q_{f,t}) \cdot \sum (C_{k} \cdot \alpha_{k} \cdot e_{f}) + (E_{FSz} + E_{FT} + q_{k,v}) e_{v}$$

Mennyi villamos energiát igényel a keringtetés, a szabályozás, a tárolás? Ezt természetesen a villamos energia primer energiatartalmával szorozva kell figyelembe venni.

Fűtött téren kívül elhelyezett kazánok teljesítménytényezői és segédenergia igénye

	Teljes	Teljesítménytényezők C _k [-]				
Alap- terület A [m ²]	Állandó hőmérsékletű kazán	Alacsony hőmérsékletű kazán	Kondenzációs kazán	[kWh/m ² a]		
100	1,38	1,14	1,05	0,79		
150	1,33	1,13	1,05	0,66		
200	1,30	1,12	1,04	0,58		
300	1,27	1,12	1,04	0,48		
500	1,23	1,11	1,03	0,38		
750	1,21	1,10	1,03	0,31		
1000	1,20	1,10	1,02	0,27		
1500	1,18	1,09	1,02	0,23		
2500	1,16	1,09	1,02	0,18		
5000	1,14	1,08	1,01	0,13		
10000	1,13	1,08	1,01	0,09		

Fűtött téren belül elhelyezett kazánok teljesítménytényezői és segédenergia igénye

	Teljes	Segédenergia E _{FK}		
Alap- terület A [m ²]	Állandó hőmérsékletű kazán	Alacsony hőmérsékletű kazán	Kondenzációs kazán	[kWh/m ² a]
100	1,30			0,79
150	1,24			0,66
200	1,21	1,08	1,01	0,58
300	1,18			0,48
500	1,15			0,38

Elektromos üzemű hőszivattyúk teljesítménytényezői

Hőforrás / Fűtőközeg	Fűtővíz	Teljesítménytényező
	hőmérséklete	C_k [-]
Víz/Víz	55/45	0,23
	35/28	0,19
Talajhő/Víz	55/45	0,27
	35/28	0,23
Levegő/Víz	55/45	0,37
	35/28	0,30
Távozó levegő/Víz	55/45	0,30
	35/28	0,24

Szilárd- és biomasszatüzelés teljesítménytényezői és segédenergia igénye

Szilárd-	Fatüzelésű	Pellet-
tüzelésű	kazán	tüzelésű
kazán		kazán
1,85	1,75	1,49

Alap-	Szilárd-	Fatüzelésű	Pellet-tüzelésű
terület	tüzelésű	kazán	kazán
A [m ²]	kazán	(szabályozóval)	(Ventilátorral/
	(szabályozó		elektromos gyújtással)
	nélkül)		
100	0	0,19	1,96
150	0	0,13	1,84
200	0	0,10	1,78
300	0	0,07	1,71
500	0	0,04	1,65

A hőelosztás veszteségei, fűtött téren kívül haladó vezetékek

Alap- terület A	A hőelosztás veszteségei $q_{f,v}$ [kWh/m²a] Vízszintes elosztóvezetékek a fűtött téren kívül						
[m ²]	90/70°C	70/55°C	55/45°C	35/28°C			
100	13,8	10,3	7,8	4,0			
150	10,3	7,7	5,8	2,9			
200	8,5						
300	6,8	5,0	3,7	1,8			
500	5,4	3,9	2,9	1,3			
750	4,6	3,4	2,5	1,1			
1000	4,3	3,1	2,3	1,0			
1500	3,9						
2500	3,7	2,7 1,9 0,8					
5000	3,4	2,5 1,8 0,8					
10000	3,3	2,4	1,8	0,7			

A hőelosztás veszteségei, fűtött téren belül haladó vezetékek

Alap- terület A	A hőelosztás veszteségei $q_{f,v}$ [kWh/m²a] Vízszintes elosztóvezetékek a fűtött téren belül					
[m ²]	90/70°C	70/55°C	55/45°C	35/28°C		
100	4,1	2,9	2,1	0,7		
150	3,6	2,5	1,8	0,6		
200	3,3	3,3 2,3 1,6 0,6				
300	3,0	2,1	1,5	0,5		
500	2,8	2,0	1,4	0,5		
750	2,7	1,9	1,3	0,5		
1000	2,6					
1500	2,5	2,5 1,8 1,3 0,4				
2500	2,5	1,8 1,2 0,4				
5000	2,5	1,7	1,2	0,4		
10000	2,4	1,7	1,2	0,4		

A hőelosztás fajlagos segédenergia igénye

Alap- terület	Fordulatszám szabályozású szivattyú			Állandó fordulatú szivattyú				
A [m ²]	Szabad	d fűtőfelü	iletek	Beágyazott	Szabad fűtőfelületek			Beágyazott
				fűtőfelületek				fűtőfelületek
	20 K	15 K	10 K	7 K	20 K	15 K	10 K	7 K
	90/70	70/55	55/45		90/70	70/55	55/45	
	°C	°C	°C		°C	°C	°C	
100	1,69	1,85	1,98	3,52	2,02	2,22	2,38	4,22
150	1,12	1,24	1,35	2,40	1,42	1,56	1,71	3,03
200	0,86	0,95	1,06	1,88	1,11	1,24	1,38	2,44
300	0,61	0,68	0,78	1,39	0,81	0,91	1,04	1,85
500	0,42	0,48	0,57	1,01	0,57	0,65	0,78	1,38
750	0,33	0,38	0,47	0,83	0,45	0,52	0,64	1,14
1000	0,28	0,33	0,42	0,74	0,39	0,46	0,58	1,02
1500	0,23	0,28	0,37	0,65	0,33	0,39	0,51	0,90
2500	0,20	0,24	0,33	0,58	0,28	0,34	0,46	0,81
5000	0,17	0,22	0,30	0,53	0,24	0,30	0,42	0,74
10000	0,16	0,20	0,28	0,50	0,22	0,28	0,40	0,70

A teljesítmény és a hőigény illesztésének pontatlansága miatti veszteségek

Rendszer	Szabályozás	q _{f,h} [kWh/m²a]	Megjegyzések
Vízfűtés	Szabályozás nélkül	15,0	
Kétcsöves radiátoros és	Épület vagy rendeltetési egység egy központi szabályozóval (pl. szobatermosztáttal)	9,6	
beágyazott fűtések	Termosztatikus szelepek és más arányos szabályozók 2 K arányossági sávval	3,3	
	1 K arányossági sávval	1,1	
	Elektronikus szabályozó	0,7	ldő- és hőmérséklet szabályozás PI - vagy hasonló tulajdonsággal
	Elektronikus szabályozó optimalizálási funkcióval	0,4	Pl. ablaknyitás, jelenlét érzékelés funkciókkal kibővítve
Egycsöves fűtések	Épület vagy rendeltetési egység 1 központi szabályozóval (pl. szobatermosztáttal)	9,6	Pl. lakásonkénti vízszintes egycsöves rendszer
	ldőjárásfüggő központi szabályozás helyiségenkénti szabályozás nélkül	5,5	Pl. panelépületek átfolyós vagy átkötőszakaszos rendszere
	Termosztatikus szelepekkel	3,3	

Egyedi fűtések teljesítménytényezői

Hőforrás / Fűtőközeg	Teljesítménytényező
	C_k [-]
Elektromos hősugárzó	1,0
Elektromos hőtárolós kályha	1,0
Gázkonvektor	1,40
Kandalló, cserépkályha	1,80
Egyedi fűtés kályhával	1,90

A teljesítmény és a hőigény illesztésének pontatlansága miatti veszteségek egyedi fűtésnél

Rendszer	Szabályozás	q _{f,h} [kWh/m²a]	Megjegyzések
Egyedi fűtések			
Gázkonvektorok	Szabályozó termosztáttal	5,5	
Egyedi kályhák,		15,0	
kandallók	Szabályozás nélkül		
Elektromos fűtés	Helyiségenkénti		
 Hősugárzó 	szabályozás	0,7	Elektronikus
 Hőtárolós 		4,4	szabályozó
kályha			ldő- és hőmérséklet
			szabályozás
			PI- vagy hasonló
			tulajdonsággal

A hőtárolás veszteségei és segédenergia igénye

Alap-	Fa	Segéd- energia			
terület	Elhely	ezés a	Elhely	ezés a	igény
A	fűtött	térben	fűtött tér	ren kívül	[kWh/m²a]
[m ²]	55/45°C	35/28°C	55/45°C	35/28°C	
100	0,3		2,6	1,4	0,63
150	0,2	0,1	1,9	1,0	0,43
200	0,2		1,5	0,8	0,34
300			1,1	0,6	0,24
500	0,1		0,7	0,4	0,16
750			0,5	0,3	0,12
1000			0,4	0,2	0,10
1500		0,0	0,3	0,2	0,08
2500	0,0		0,2	0,1	0,07
5000			0,2	0,1	0,06
10000			0,2	0,1	0,05

Szilárdtüzelésű vagy biomassza tüzelésű rendszer tárolóinál a táblázatban szereplő fajlagos energiaigény értékeket 2,6 szorzótényezővel meg kell szorozni. A segédenergia igény értékei változtatás nélkül felhasználhatóak.

A melegvízellátás primer energiaigénye [kWh/m2a]

$$E_{HMV} = (q_{HMV} + q_{HMV,v} + q_{HMV,t}) \cdot \sum (C_k \alpha_k e_{HMV}) + (E_C + E_K) e_v$$

A nettó igény vagy előírt tervezési adat vagy a szakma szabályai szerint számítandó Hány forrásból fedezzük az igényt? Melyik forrás energiahordozójának mekkora a primer energiatartalma? Melyik forrásnak mekkora a teljesítménytényezője? Mennyi a veszteség az elosztóhálózat és a tároló lehűlése miatt?.

$$E_{HMV} = (q_{HMV} + q_{HMV,v} + q_{HMV,t}) \cdot \sum (C_k \alpha_k e_{HMV}) + (E_C + E_K) e_v$$

Mekkora a cirkulációs szivattyú és a hőtermelő villamos energiaigénye? (ami természetesen a villamos áram primer energiatartalmával szorzandó)

$$E_{HMV} = (q_{HMV} + q_{HMV,v} + q_{HMV,t}) \cdot \sum (C_k \alpha_k e_{HMV}) + (E_C + E_K) e_v$$

A melegvíztermelés teljesítménytényezői és fajlagos segédenergia igénye

Alap- terület			Segédenergia				
Α	Állandó	Alacsony	Konden-	Kombi-	Kondenzációs	Kombi-	Más
[m ²]	hőm. Kazán	hőm.	zációs	kazán	kombikazán	kazán	kazánok
	(olaj és gáz)	kazán	kazán	ÁF/KT [*]	ÁF/KT [*]		
			$C_{K}[-]$			[kWl	h/m²a]
100	1,82	1,21	1,17	1,27/1,41	1,23/1,36	0,20	0,30
150	1,71	1,19	1,15	1,22/1,32	2/1,32 1,19/1,28		0,24
200	1,64	1,18	1,14	1,20/1,27	1,16/1,24	0,18	0,21
300	1,56	1,17	1,13	1,17/1,22	1,14/1,19	0,17	0,17
500	1,46	1,15	1,12	1,15/1,18	1,11/1,15	0,17	0,13
750	1,40	1,14	1,11				0,11
1000	1,36	1,14	1,10				0,10
1500	1,31	1,13	1,10				0,084
2500	1,26	1,12	1,09				0,069
5000	1,21	1,11	1,08				0,054
10000	1,17	1,10	1,08				0,044

*ÁF: fűtőkazán integrált HMV készítéssel, hőcserélő átfolyós üzemmódban V<2 l

KT: fűtőkazán integrált HMV készítéssel, hőcserélő kis tárolóval 2<V<10 l

Elektromos üzemű HMV készítés teljesítménytényezői

	Teljesítménytényező
	C _K [-]
Elektromos fűtőpatron	1,0
Átfolyós vízmelegítő, tároló	1,0
Hőszivattyú HMV készítésre	
Távozó levegő	0,26
Távozó levegő/Friss levegő hővisszanyerő η _{WRG} =0,6	0,29
Távozó levegő/Friss levegő hővisszanyerő η _{WRG} =0,8	0,31
Pince levegő	0,33

Egyéb HMV készítő rendszerek teljesítménytényezői és villamos segédenergia igénye

Rendszer	Teljesítménytényező	Segédenergia	
	C _K [-]	[kWh/m ² a]	
Távfűtés	1,14	0,40	
Gázüzemű bojler	1,22	0	
Átfolyós gáz-vízmelegítő	1,30	0	
Szilárdtüzelésű fürdőhenger	2,00	0	

A melegvíztárolás fajlagos vesztesége

Alap-	A tárolás hővesztesége a nettó melegvízkészítési hőigény százalékában								
terü-	A tároló a fűtött légtéren belül								
let	Indirekt fűtésű	Indirekt fűtésű Csúcson kívüli árammal Nappali árammalműködő Gáz							
A	tároló	működő elektromos bojler	elektromos bojler	bojler					
$[m^2]$	%	%	%	%					
100	24	20	13	78					
150	17	16	10	66					
200	14	14	8	58					
300	10	12	7 51						
500	7	8	6 43						

	A tárolás	hővesztesége a nettó melegv	ízkészítési hőigény százalék	ában
Alap-		A tároló a fűtött lé	gtéren kívül	
terü-	Indirekt fűtésű	Csúcson kívüli árammal	Nappali árammal működő	Gázüzemű
let	tároló	működő elektromos bojler	elektromos bojler	bojler
A	%	%	%	%
[m ²]				
100	28	24	16	97
150	21	20	12	80
200	16	16	10	69
300	12	14	8	61
500	9	10	6	53
750	6	8	5	49
1000	5	8	4	46
1500	4	7	4	40
2500	4	6	3	32
5000	3	5	2	26
10000	2	4	2	22

A melegvíz elosztás veszteségei

Alap-	Az elosztás hőve	sztesége a nettó mel	egvíz készítési hőigé	ny százalékában		
erület	Cirkula	ációval	Cirkuláció nélkül			
A	Elosztás a fűtött	Elosztás a fűtött Elosztás a fűtött		Elosztás a fűtött		
[m ²]	téren kívül	téren belül	téren kívül	téren belül		
	%	%	%	%		
100	28	24				
150	22	19				
200	19	17				
300	17	15	13 10			
500	14	13				
750	13	12				
- 1000	13	12				

A cirkulációs vezeték fajlagos segédenergia igénye

A [m ²]	Fajlagos segédenergia igény [kWh/m²a]
100	1,14
150	0,82
200	0,66
300	0,49
500	0,34
750	0,27
1000	0,22
1500	0,18
2500	0,14
5000	0,11

A légtechnikai rendszer nettó éves hőenergia igénye [kWh/a]

$$Q_{LT,h} = 0.35Vn_{LT}(1-\eta_r)Z_{LT}(\overline{t_{bef}} - 4)$$

A bruttó éves hőigény számításához a szabályozás (a teljesítmény és az igény illesztésének) pontatlanságát, valamint a fűtetlen terekben haladó légcsatornák hőveszteségét kell figyelembe venni.

A légcserét és a levegő melegítését szolgáló szellőzési rendszerek fajlagos primer energia igénye [kWh/m2a]

$$E_{LT} = \left\{ \left[Q_{LT,n} \left[1 + f_{LT,sz} \right] + Q_{LT,v} \right] C_k e_{LT} + \left(E_{VENT} + E_{LT,s} \right) e_v \right\} \frac{1}{A_N}$$

Mennyi a ventilátorok (és esetleges egyéb készülékek) villamos energiaigénye? Van hőleadó a légtechnikai rendszerben?

A szabályozás pontatlansága miatt mekkora a veszteség?

Az elosztó hálózat lehűlése miatt mekkora a veszteség?

Meghatároztuk a légtechnikai rendszer bruttó hőigényét.

Ez szorzandó a forrás teljesítménytényezőjével és energiahordozójának primer energiatartalmával.

Primer energiatartalom tekintetében

a fűtési rendszer energiahordozójának primer energiatartalma mérvadó, ha a légtechnikai és a fűtési rendszer energiaellátása azonos forrásról történik, a légtechnikai rendszerben használt energiahordozó a mértékadó egyéb esetben.

•

A légtechnikai rendszerek ventilátorainak villamos energia igénye

$$E_{LTh} = \frac{1}{1000} \cdot \frac{V_{LT} \cdot \Delta p_{LT}}{3600 \cdot \eta_{vent}} \cdot Z_{a,LT} \quad [kWh/a]$$

A ventilátor összhatásfoka magában foglalja a ventilátor, a hajtás és a motor veszteségeit. Értéke pontosabb adat hiányában az alábbi táblázat szerint vehető fel:

		Ventilátor összhatásfoka
	V_{LT} [m ³ /h]	η_{vent} [-]
Nagy ventilátorok	$10.000 \le V_{LT}$	0,70
Közepes ventilátorok	$1.000 \le V_{LT} \le 10.000$	0,55
Kis ventilátorok	<i>V_{LT}</i> < 1.000	0,40

Ha az épületben több ventilátor/légtechnikai rendszer üzemel, azok fogyasztását összegezni kell.

A teljesítmény és az igény illesztésének pontatlansága miatti veszteség

Rendszer	Hőmérséklet szabályozás módja	f _{LT,sz}	Megjegyzés
20 C felettibefúvási	Helyiségenkénti szabályozás	5	Érvényes az egyes helyi (helyiségenkénti) és a
hőmérséklet esetén	Központi előszabályozással, helyiségenkénti szabályozás nélkül	10	központi kialakításokra, függetlenül a levegő melegítés módjától.
	Központi és helyiségenkénti szabályozás nélkül	30	
20 C alatti befúvási hőmérséklet esetén		1,0	Pl.: hővisszanyerős rendszerutófűtő nélkül

Levegő elosztás hővesztesége

Ha a szállított levegő hőmérséklete a környezeti hőmérsékletnél 15 K-nél magasabb, akkor a befúvó hálózat hővesztesége az alábbi összefüggésekkel számítható:

- kör keresztmetszetű légcsatorna hővesztesége hosszegységre vonatkoztatva

$$Q_{LTv} = \frac{1}{1000} \cdot U_{k\ddot{o}r} \cdot L_{v} \cdot (t_{l,k\ddot{o}z} - t_{i,\acute{a}tl}) \cdot f_{v} \cdot Z_{LT} \quad [kWh/a]$$

- négyszög keresztmetszetű légcsatorna hővesztesége felületre vonatkoztatva

$$Q_{LTv} = \frac{1}{1000} \cdot U_{nsz} \cdot 2 \cdot (a+b) \cdot L_{v} \cdot (t_{l,k\ddot{o}z} - t_{i,\acute{a}tl}) \cdot f_{v} \cdot Z_{LT} \quad [kWh/a]$$

A légcsatorna f_v veszteségtényezője fűtetlen téren kívül haladó légcsatorna esetén $f_v = 1$, fűtött térben haladó vezetékeknél $f_v = 0,15$ értékkel számítható.

Kör keresztmetszetű légcsatorna egységnyi hosszra vonatkoztatott hőátbocsátási tényezője [W/mK]

Cső	Szige	etelés r	nélkül	20 mm	n hőszig	jetelés	50 mm hőszigetelés		
átmérő			Áı	ramlási	sebess	ég w _{lev}	[m/s]		
d [mm]	2	4	6	2	4	6	2	4	6
100	1,39	1,83	2,08	0,53	0,57	0,59	0,32	0,33	0,34
150	1,95	2,57	2,93	0,73	0,80	0,83	0,43	0,45	0,46
200	2,48	3,28	3,74	0,94	1,03	1,06	0,53	0,56	0,57
300	3,49	4,63	5,29	1,33	1,47	1,52	0,75	0,79	0,80
500	5,49	7,27	8,30	2,13	2,34	2,43	1,17	1,23	1,25
800	8,30	11,0	12,5	3,29	3,63	3,78	1,79	1,88	1,92
1000	10,1	13,4	15,3	4,05	4,48	4,66	2,20	2,32	2,37
1250	12,2	16,2	18,5	4,99	5,52	5,76	2,71	2,86	2,92
1600	15,2	20,1	23,0	6,29	6,97	7,28	3,42	3,61	3,69

Négyszög keresztmetszetű légcsatorna hőátbocsátási tényezője [W/m2K]

Áramlási sebesség		Szigetelés vastagsága [mm]							
w _{lev} [m/s]	0	10	20	30	40	50	60	80	100
1	2,60	1,60	1,16	0,91	0,75	0,64	0,55	0,44	0,36
2	3,69	1,95	1,33	1,01	0,82	0,68	0,69	0,46	0,38
3	4,40	2,12	1,41	1,05	0,84	0,70	0,60	0,47	0,39
4	4,90	2,23	1,45	1,08	0,86	0,72	0,61	0,48	0,39
5	5,29	2,30	1,48	1,10	0,87	0,72	0,62	0,48	0,39
6	5,60	2,36	1,51	1,11	0,88	0,73	0,62	0,48	0,39

A nettó hűtési energiaigény előzetes becslésére a következő közelítés alkalmazható:

$$Q_{h\ddot{u}} = \frac{24}{1000} \cdot n_{h\ddot{u}} \cdot (\sum A_N q_b + Q_{sdny\acute{a}r})$$

ahol $n_{h\tilde{u}}$ azoknak a napoknak a száma, amelyre teljesül a

$$\overline{t_e} \ge 26 - \Delta t_{bny\acute{a}r}$$

feltétel. Ez persze goromba becslés, hiszen a hűtési igényt zónánként vagy tájolásonként kell meghatározni, de a szabályozás az épületről szól....

Itt csak a hűtésről magáról van szó: a közvetítő légtechnikai rendszer energiaigényét az előzőekben számoltuk!

A beépített világítás fajlagos éves primer energiafogyasztása: [kWh/m2a]

$$E_{vil} = E_{vil,n} e_{vil} v$$

Lakóépületek esetében nem kell figyelembe venni (konszenzus), más rendeltetések esetében igen.

Az épület saját energetikai rendszereiből származó, az épületben fel nem használt és más fogyasztóknak átadott (fotovoltaikus vagy motorikus áramfejlesztésből származó elektromos, aktív szoláris rendszerből származó hő) energia az épületben felhasznált primer energia összegéből levonható.

Az összesített energetikai jellemző az épületgépészeti és világítási rendszerek primer energiafogyasztása összegének egységnyi fűtött alapterületre vetített értéke

¿Belefértünk-e az összesített energetikai jellemző megengedett értékébe?

Ha nem, akkor annak oka a következőkben keresendő:

Az energiahordozó előnytelen megválasztása (a követelmény földgázra "készült").

Szétaprózott épületgépészet (pl. nagy lakóépületben lakásonkénti fűtés és melegvízellátás vélelmezhetően rosszabb hatásfokkal).

Rossz hatásfokú berendezések, alacsony színvonalú szabályozás Túlzott hűtési igény

Megoldási lehetőségek:

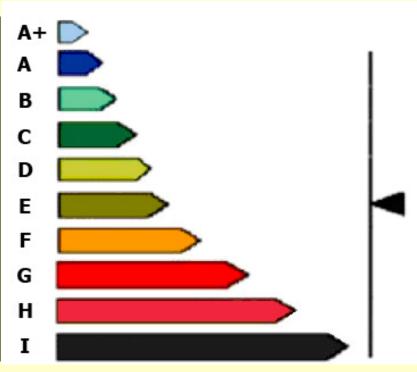
Részletes számítás, ha eddig nem az történt Esetleges koncepcióváltás, megújuló energia alkalmazása Jobb hatásfokú berendezések, jobb szabályozás Árnyékolás

A fajlagos hőveszteségtényező csökkentésével járó épületszerkezeti, építészeti módosítás

(ami nyilván nem egyszerű, ezért indokolt "gyanús" esetekben eleve a megengedettnél alacsonyabb hőveszteségtényezőt megcélozni)

Tanúsítás, épület besorolása

A+	<55	Fokozottan energiatakarékos
A	56-75	Energiatakarékos
В	76-95	Követelménynél jobb
С	96-100	Követelménynek megfelelő
D	101-120	Követelményt megközelítő
Е	121-150	Átlagosnál jobb
F	151-190	Átlagos
G	191-250	Átlagost megközelítő
Н	251-340	Gyenge
I	341<	Rossz



Mi van akkor, ha olyan rendeltetésű épületünk van, amelyre nincs előírva az összesített energetikai jellemző követelményértéke és ezzel együtt a "standardizált" fogyasztóra vonatkozó bemenő adatkészlet sem?

Az ilyen épületek is kapnak tanúsítványt, minőségi besorolást.

Ezért ilyen esetben is jó épületet csináljunk!

Az ilyen épületek besorolása esetenként előállított referenciaépülettel való összehasonlítás alapján történik.

A referenciaépület fajlagos hőveszteségtényezője a követelményértéknek felel meg, a fogyasztói igényeket a szakma szabályai szerint számítjuk, a gépészet elvárható színvonalú.

Egyéb besorolású épület tanúsítása

Referenciaépület jellemzői:

- a referenciaépület felület/térfogat viszonya ugyanannyi, mint a vizsgált épületé;
- a fajlagos hőveszteségtényező értéke éppen a követelményérték;
- az éghajlati adatok a 3. mellékletben megadottaknak felelnek meg;
- a fogyasztói igényeket és az ebből származó adatokat: légcsereszám, belső hőterhelés, világítás, a használati melegvízellátás nettó energiaigénye az épület használati módjának (használók száma, tevékenysége, technológia, stb.) alapján a vonatkozó jogszabályok, szabványok és a szakma szabályai szerint kell meghatározni.

Referenciaépület gépészete

- a fűtési rendszer hőtermelőjének helye (fűtött téren belül, vagy kívül) a tényleges állapottal megegyezően adottságként veendő figyelembe,
- a feltételezett energiahordozó földgáz,
- a feltételezett hőtermelő alacsony hőmérsékletű kazán,
- a feltételezett szabályozás termosztatikus szelep 2K arányossági sávval,
- a fűtési rendszerben tároló nincs,
- a vezetékek nyomvonala a ténylegessel megegyező (az elosztó vezeték fűtött téren belül, vagy kívül való vezetése),
- a vezetékek hőveszteségének számításakor a 70/55 °C hőfoklépcsőhöz tartozó vezeték veszteségét kell alapul venni,
- a szivattyú fordulatszám szabályozású,

Referenciaépület gépészete

- a melegvízellátás hőtermelője földgáztüzelésű alacsony hőmérsékletű kazán,
- a vezetékek nyomvonala a ténylegessel megegyező,
- 500 m2 hasznos alapterület felett cirkulációs rendszer van,
- a tároló helye adottság (fűtött téren belül, vagy kívül),
- a tároló indirekt fűtésű,
- a gépi szellőzéssel befújt levegő hőmérséklete a helyiséghőmérséklettel egyező, a léghevítőt az alacsony hőmérsékletű, földgáz tüzelésű kazánról táplálják,
- a légcsatorna hőszigetelése 20 mm vastag
- a gépi hűtés energiaigényének számítását a 2. melléklet szerint kell elvégezni.