# Auswahl HV und Speichergröße in Abhängigkeit der Heizlast

Rechenblatt entsperren (Excel 2010): Überprüfen/Blattschutz aufheben (alles ohne Passwortschutz)

rot/gelb sind Rechenfelder, nicht ändern

blau/grau sind Eingabefelder und änderbar

ALL © by HJH

Heizlast ist die gemittelte Leistung [kW] welche bei tiefster, angenommener Außentemperatur 24h lang benötigt wird um ein Gebäude+WW auf der gewünschten Innentemperatur zu halten

ACHTUNG!

Andere HV-Typen haben andere Füllräume und damit andere Brennzeiten bei gleicher Leistung!

kg/LFr=kg/Liter Füllraum

Brennstoff Schüttgewicht schwankt von 0,12...0,35 kg/Ltr.Fr (Bretter...Eiche)

Der Heizwert des Brennstoffes ist abhängig von der Feuchte und muss immer auf das Gewicht (kg) bezogen werden.

Zuluftöffnung bis 50kW: =>150 cm2 entspricht einem Rohr-Innendurchmesser von => 138mm

Die Ladetemperatur zum Speicher ist abhängig vom Type des HV und wird durch Abschaltpunkte von Sicherheitseinrichtungen bestimmt.

Bei der Auswahl der HV-Leistung berücksichtigen: Die angenommene Außentemperatur ist nur an wenigen Tagen im Jahr. Link Funktion Holzvergaser: http://www.holzvergaser-forum.de/index.php/heizungstechnik-und-hintergrund/einsteigerhilfe

Link zur Ermittlung der Heizlast von BOSY: <a href="http://www.bosy-online.de/Heizlastberechnung">http://www.bosy-online.de/Heizlastberechnung</a> nach DIN EN 12831.htm

Ursprung neue Schweizer Formel: http://www.minergie.ch/leistungsgarantien.html

Dimensionierungshilfe Umwälzpumpen: <a href="http://www.minergie.ch/tl">http://www.minergie.ch/tl</a> files/download/pumpen.pdf

Erklärung Heizlast in WIKIPEDIA: http://de.wikipedia.org/wiki/Heizlast

Alle Angaben ohne Gewähr, Die gesamte Ausrechnung muss durch den örtlichen Installateur bestätigt werden.

# **Ermittlung Heizlast aus bisherigem Energieverbrauch**

Bedarf		Gebäudetyp	Standort	Vollaststunden
Raumwärme mit		Schulhaus,Industrie	Mittelland	2100 h/a
Wochenend-				
absenkung		Gewerbe, Büro	ab 800mtr.	2400 h/a
durchgehende Raumwärme		Wohn-	Mittelland	2300 h/a
		gebäude	ab 800mtr.	2600 h/a
durchgehende Raumwärme und		Wohn-	Mittelland	2700 h/a
Warmwasser		gebäude	ab 800mtr.	3000 h/a
Leistungsreserven (norm 05%)	0,00 %	Volllaststunden (aus obiger Tab	elle)	2.700 Std/a
tats. Beheizung notwendig unter AT von	16,0 °C			
Klimazone	7	Heizen mit RT von 21,0 °C	bei AT vo	n -14,0 °C
Vorhandene Eigenwärme (Personen, Kochen ւ	sw.) 1,	71 kWh wenn ab 16°C AT geheizt wede	en muss (auch Wärme	-Einstrahklung)

Bisheriger Jahres-Verbrauch an B	rennstoff (gemittelt i	über > 3 Jahre)	Heizöl	<b>3.500</b> Ltrm3-rm-Einh
			entsprechend	37.282 kWh (Brennwert)
Jahresnutzungsgrad bisher (75-80%)	75,0 % Brennwertbezu	Jahresnutzungsgra	d neu(85-95%)	75 % Brennwertbezug
Brennwert des verwendeten Brennstoffes (Öl=1	10,652L;Erdgas=11,46m³;Pr	opan=12,87/kg;Holz	=4,44,8kWh/kg)	10,652 kWh-pro Einheit
Wärmeerzeugungswirkungsgr.neu (bez.Brenny	vert) 87.5 %	6 Heizlast (n	utzbarer Brennsto	12.08 kW (o.Reserve.nur WW+Hz)

Brennwert Heizöl EL bei 25°C	12,606 kWh/kg	0,845 spez.Gewicht	Brennwert	10,652 kWh/Ltr. Brennwert

Bei Wert > 0 wird Handeingabe verwendet ODER Handeingabe

Heizlast Eintrag von Hand, für Heizung und Warmwasser (Wert > 0 wird übernommen 12,0 kW

Heizlast (inkl. WW) mit geändertem Jahresnutzungsgrad

bereinigter Jahresverbrauch(Heizwert)

28.350 kWh/a (Heizwert)

daraus sich ergebende Norm Heizlast (Energie-Abgabe läuft 24h mit dieser Heizlast; Heizwertbezug)

12,00 kW (inkl.0%Res

(max.benötigte Leistung bei niedrigster Außentemperatur der Region wenn Energieabgabe 24h laufen würde)

1,00 Faktot ob Rechn.1,06

# O2-Messung Schorni und Kessel.

Lambdasonden am Kessel wird im feuchtem Abgas gemessen z.B. 8%.
Die Messung durch
Schorni erfolgt mit einem Kondensat-Abscheider vor der Sonde z.B. 5%.
3% Diff. bei den O2-Werten bei Restfeuchte von 10-15% im Holz.
Bis 5% Differenz bei 15-20% Feuchte.

Heizlast (WW+Hz.) bei Raumtemperatur	und tiefster Auf	Bentemperatur vor	RT 21,0 °C AT	-14,0 °C	12,00 kW
Wohnfläche	140 m²	·	Heizlast pro m <sup>2</sup> Woh	_	2,449 W/m <sup>2</sup> °K
gesamte Umhüllungsfläche (außen) vom Haus	350 m² (Wan	d, Boden, Dach) Fak 2,	mittlerer U-Wert des	Hauses	0,980 W/m <sup>2</sup> °K (EnEV 0,28
Ausführung Holzvergaser					
Hersteller Type, Wärmeleistung	NMT 30	30,0 kW	Füllgrad	88 % Füllraum	125,0 Ltr.
Zur Verfügung stehender Füllraum pro kW Leistun	g (norm.ca.68)	4,2 Ltr./kW			
Brennstoff Schüttgewicht in kg pro Liter Füllraum	Nadel 0,17;Buche (	0,23;Eiche 0,27	Gewicht Brennstoff	Füllraum kg 25,3	0,230 kg/Ltr.Füllraum
Heizwert Ho in trockenem Zustand Nadelho	5,2 kWh/kg	Laubh. 5,0	kWh/kg verwend	deter Brennstoff	5,0 kWh/kg
Wassergehalt des Brennstoffes	15,0 %	Heizwert des einges	etzten Brennstoffes		4,156 kWh/kg
Wirkungsgrad Wärmeerzeugung bis Einbringung in	n den Speicher (0,6.	0,88)			0,90
Wasserinhalt Holzvergaser					75,0 Ltr.
<u>Speichertemperaturen</u>					
Ladetemperatur zum Speicher (ca.7583°C)					80,0 °C
mitlere Rücklauftemperatur vom Speicher (ca.20.	70°C)				40,0 °C
Restwärmenutzung bis herrunter zu	40,0 °C	Bei jedem Anheizen	wird ca. die gleiche F	lolzmenge benötigt um	wieder auf 80°C zu kommen!
mögliche Restwärmenutzung HV, Wasser von 80°	C bis zu 40 °C runte	rkühlen (RLT Speicher)	3,4 kWh/Abbrand	bzw. 0,8 k	g an Holz/Abbrand
Bei Jährlichen	200.0 4 6 6 7 7 4	4 1 1			and the second s
Del Janinenen	200,0 Abbränd	en sind das	686 kWh/Jahr bzw	. 0,34 rm 165,1 k	g an Holz/Jahr
<u>Wärmebedarf</u>	200,0 Apprand	en sind das	686 kWh/Jahr bzw	. 0,34 RM 165,1 k	g an Holz/Jahr
	·			. 0,34 RM 165,1 k	g an Holz/Jahr  288,0 kWh
<u>Wärmebedarf</u>	ter Außentempe	eratur von -14°C (	Heizlast x 24h)	. 0,34 RM 165,1 k	-
<u>Wärmebedarf</u> benötigter Energiebedarf in 24h bei tiefs	ter Außentempe	eratur von -14°C (	Heizlast x 24h)	. 0,34 RM 165,1 k	288,0 kWh
Wärmebedarf benötigter Energiebedarf in 24h bei tiefst Im Füllraum vorhandene Brennstoffenergie bei 1 F	ter Außentempe - üllung des HV von b	eratur von -14°C ( prutto 125Ltr. netto 11	Heizlast x 24h) OLtr.	. 0,34 RM 165,1 k	288,0 kWh
Wärmebedarf benötigter Energiebedarf in 24h bei tiefst Im Füllraum vorhandene Brennstoffenergie bei 1 F Betriebszeit HV in 24h	ter Außentempe - üllung des HV von b	eratur von -14°C ( orutto 125Ltr. netto 11 vh x 0,9) .(Wirkunggrad	<b>Heizlast x 24h)</b> OLtr.	. 0,34 RM 165,1 k Dhne Abnahme für Hz	<b>288,0 kWh</b> 105,1 kWh
Wärmebedarf benötigter Energiebedarf in 24h bei tiefst Im Füllraum vorhandene Brennstoffenergie bei 1 F Betriebszeit HV in 24h Wärmeenergie des Brennstoffes zum Speicher bei	ter Außentempe Füllung des HV von b 1 Füllung (105,1 kW 3,2 h	eratur von -14°C ( orutto 125Ltr. netto 11 Vh x 0,9) .(Wirkunggrad Mindest-Speichergr	<b>Heizlast x 24h)</b> OLtr. ) Öße für 1 Füllung HV (		<b>288,0 kWh</b> 105,1 kWh 94,6 kWh
Wärmebedarf benötigter Energiebedarf in 24h bei tiefst Im Füllraum vorhandene Brennstoffenergie bei 1 F Betriebszeit HV in 24h Wärmeenergie des Brennstoffes zum Speicher bei Brennzeit für 1 Füllung	ter Außentempe Füllung des HV von b 1 Füllung (105,1 kW 3,2 h	eratur von -14°C ( orutto 125Ltr. netto 11 Vh x 0,9) .(Wirkunggrad Mindest-Speichergr	<b>Heizlast x 24h)</b> OLtr. ) Öße für 1 Füllung HV (		288,0 kWh 105,1 kWh 94,6 kWh 2093 Ltr.
Wärmebedarf benötigter Energiebedarf in 24h bei tiefst Im Füllraum vorhandene Brennstoffenergie bei 1 F Betriebszeit HV in 24h Wärmeenergie des Brennstoffes zum Speicher bei Brennzeit für 1 Füllung Anzahl Füllungen des HV in 24h bei tiefst	ter Außentempe Füllung des HV von b 1 Füllung (105,1 kW 3,2 h er AT von -14°C	eratur von -14°C ( orutto 125Ltr. netto 11 Vh x 0,9) .(Wirkunggrad Mindest-Speichergr	Heizlast x 24h) DLtr. ) Öße für 1 Füllung HV ( <b>2-3h)</b>	ohne Abnahme für Hz	288,0 kWh 105,1 kWh 94,6 kWh 2093 Ltr. 3,0 Füllungen/24h
Wärmebedarf benötigter Energiebedarf in 24h bei tiefst Im Füllraum vorhandene Brennstoffenergie bei 1 F Betriebszeit HV in 24h Wärmeenergie des Brennstoffes zum Speicher bei Brennzeit für 1 Füllung Anzahl Füllungen des HV in 24h bei tiefst Damit ist die Betriebszeit des HV in 24h	ter Außentempe Füllung des HV von k 1 Füllung (105,1 kW 3,2 h er AT von -14°C	eratur von -14°C ( prutto 125Ltr. netto 11  Vh x 0,9) .(Wirkunggrad	Heizlast x 24h) DLtr. ) Öße für 1 Füllung HV ( <b>2-3h)</b>	ohne Abnahme für Hz	288,0 kWh 105,1 kWh 94,6 kWh 2093 Ltr. 3,0 Füllungen/24h
Wärmebedarf benötigter Energiebedarf in 24h bei tiefst Im Füllraum vorhandene Brennstoffenergie bei 1 F Betriebszeit HV in 24h Wärmeenergie des Brennstoffes zum Speicher bei Brennzeit für 1 Füllung Anzahl Füllungen des HV in 24h bei tiefst Damit ist die Betriebszeit des HV in 24h Speichergröße	ter Außentempe Füllung des HV von b 1 Füllung (105,1 kW 3,2 h er AT von -14°C Es sollte mindester her für den Aus-Zeit	eratur von -14°C ( prutto 125Ltr. netto 11 Wh x 0,9) .(Wirkunggrad Mindest-Speichergr (Kontrolle HV alle) hs 1 Füllung in den Spei traum des HV	Heizlast x 24h) OLtr. ) Öße für 1 Füllung HV ( 2-3h) Cher ( 2093Ltr.) passe	ohne Abnahme für Hz n!	288,0 kWh 105,1 kWh 94,6 kWh 2093 Ltr. 3,0 Füllungen/24h 9,60 h
Wärmebedarf benötigter Energiebedarf in 24h bei tiefst Im Füllraum vorhandene Brennstoffenergie bei 1 F Betriebszeit HV in 24h Wärmeenergie des Brennstoffes zum Speicher bei Brennzeit für 1 Füllung Anzahl Füllungen des HV in 24h bei tiefst Damit ist die Betriebszeit des HV in 24h Speichergröße benötigte Wärmeenergie zur Einlagerung im Speic	ter Außentempe  üllung des HV von b  1 Füllung (105,1 kW 3,2 h  er AT von -14°C  Es sollte mindester her für den Aus-Zeit bei Einmalheizer	eratur von -14°C ( prutto 125Ltr. netto 11 Wh x 0,9) .(Wirkunggrad Mindest-Speichergr (Kontrolle HV alle i ns 1 Füllung in den Spei traum des HV n (bei Heizen mit A	Heizlast x 24h) OLtr. ) öße für 1 Füllung HV o 2-3h) cher ( 2093Ltr.) passe	ohne Abnahme für Hz n!	288,0 kWh 105,1 kWh 94,6 kWh 2093 Ltr. 3,0 Füllungen/24h 9,60 h
Wärmebedarf benötigter Energiebedarf in 24h bei tiefst Im Füllraum vorhandene Brennstoffenergie bei 1 F Betriebszeit HV in 24h Wärmeenergie des Brennstoffes zum Speicher bei Brennzeit für 1 Füllung Anzahl Füllungen des HV in 24h bei tiefst Damit ist die Betriebszeit des HV in 24h Speichergröße benötigte Wärmeenergie zur Einlagerung im Speicerrechnete Mindestgröße des Speichers	ter Außentempe  üllung des HV von b  1 Füllung (105,1 kW 3,2 h  er AT von -14°C  Es sollte mindester her für den Aus-Zeit bei Einmalheizer	eratur von -14°C ( prutto 125Ltr. netto 11  Vh x 0,9) .(Wirkunggrad	Heizlast x 24h) OLtr. ) öße für 1 Füllung HV o 2-3h) cher ( 2093Ltr.) passe	n! en Blatt 3) :Speichergr. dazu	288,0 kWh 105,1 kWh 94,6 kWh 2093 Ltr. 3,0 Füllungen/24h 9,60 h 172,8 kWh 3.822 Ltr.
Wärmebedarf benötigter Energiebedarf in 24h bei tiefst Im Füllraum vorhandene Brennstoffenergie bei 1 F Betriebszeit HV in 24h Wärmeenergie des Brennstoffes zum Speicher bei Brennzeit für 1 Füllung Anzahl Füllungen des HV in 24h bei tiefst Damit ist die Betriebszeit des HV in 24h Speichergröße benötigte Wärmeenergie zur Einlagerung im Speicerrechnete Mindestgröße des Speichers I benöt. Wärmeenergie zur Einlagerung im Speice	ter Außentempe Füllung des HV von b 1 Füllung (105,1 kW 3,2 h er AT von -14°C Es sollte mindester her für den Aus-Zeit bei Einmalheizer eicher für 24 h(ohr	eratur von -14°C ( prutto 125Ltr. netto 11  Wh x 0,9) .(Wirkunggrad	Heizlast x 24h) OLtr.  Discontinuous für 1 Füllung HV of 2-3h)  Cher ( 2093Ltr.) passe  Dwesenheit s. unt kWh theoret	ohne Abnahme für Hz  n!  en Blatt 3)  Speichergr. dazu  aufzeit	288,0 kWh 105,1 kWh  94,6 kWh 2093 Ltr. 3,0 Füllungen/24h 9,60 h  172,8 kWh 3.822 Ltr. 6.370 Ltr.

Die max. sinnvolle Speichergröße ist abhängig der Leistung des HV. Da man in 24 h nur (24 x "HV Leistung") an Energie erbringen kann. Wenn man nicht nachts dazu seinen Schlaf unterbrechen will werden wohl max. so um

#### **AUCH WICHTIG!**

Gesamtbetriebszeit möglich sein.

die 20 h

Die gesamte Speicheranlage mit Kessel sollte sich in der "Wärmehülle" des Hauses befinden da recht hohe Abstrahlverluste des HV zu erwarten sind!

# Fördermenge Speicherladepumpe, Verrohrung der Anlage

Das Regelventil der Rücklaufanhebung ist auf die unten gewählte Anlagenfördermenge auszuwählen. Kvs-Wert beachten! Die Formel des Wärmestroms: Q= m*cp*dTemp*γ					
Fördermenge Umwälzpumpe bei 30 kW und 10,0 °K (VL-RL)	2655,6 Ltr./h 8	Strögeschw. bei 27,2mm I-I	D.Rohr 1,269 m/Sek.		
Verrohrung HV> Speicher; Innendurchmesser (zölliges Rohr/C	(U) 27,2 <mark>n</mark>	nm (1")			
Auslegung Regelventil Rücklaufanhebung	Reserveförderm. 2,0 %	6 Differenzdruck \	/entil 0,100 bar(0,03-0,15bar)		
Auslegung Regelventil Rücklaufanh. bei Te-Diff. 10 °K gleich-größ	er als Kvs-Wert vor <b>8,6</b> n	<b>n3/h</b> Fördermenge da	abei <b>2708,7 Ltr./h</b>		

### Leistung Umwälzpumpen:

Doppelter Durchfluss bei gleichem Durchmesser bedeutet 4-fachen Widerstand und 16-fache Stromaufnahme der Pumpe! http://www.wien.gv.at/stadtentwicklung/energieplanung/sep/pdf/umwaelzpumpen-tech.pdf

gesamter Wasserinhalt (Rohre, Kessel, Heizkörper) der Anlage ca.	4000 Ltr.	Min-Größe Ausdehnungsg	600 Ltr.(aufrunden)			
Auswahlgröße des ADG pro 1000 Ltr. Wasserinhalt in der Heizung (150L	. 150,0 Ltr.					
AGefäß immer größer als 150Ltr. pro 1000Ltr. Wassermenge auswählen, auch Druckhaltung mit Umpumpsystem möglich.						

### geänderte Speichergröße zur Heizlast von 12kW und Außentemperatur von -14°C

vom Anwender vorgesehene Speichergröße, getrennte Rechnung (Speichergröße in obiger Rechnung 3822 Ltr.)	1.600 Ltr.
eingelagerte Wärmeenergie bei 80/40 °C VLT/RLT im 1600 Ltr. Speicher nach Aus des HV	72,3 kWh
Die Gesamtnergie Lz. HV+ Energie Speicher ist ausreichend zum Heizen für (danach muß wieder ar 0,65 Tage oder	15,6 h Lz.HV + Speicheren
In den Speicher von 1600L passen (ohne zusätzliche Heizenergie, nur HV in Speicher)	0,76 Füllungen des HV

In Anlagen mit Umwälzpumpen sollten die Richtwerte für Druckgefälle bei Pumpen-Warm-Wasser-Heizungen betragen:

R = 0,5 mbar/m ... R = 3 mbar/m (50 Pa/m ... 300 Pa/m) (aus Bosy) In Abwandelung von obigem Druckgefälle, damit mangelnder Kentnisse der Verhältnisse vor Ort, wird in dieser Rechnung die Strömungsgeschwindigkei t um die 0,5m/Sek. (0,3...1,0m/s) festgelegt.

#### Ausrechnung bei geänderter Außentemperatur (in etwa)

Wärmebedarf bei einer geänderten AT vo	-2,0 °C Heizlast dabe	7,9 kW Wärmebedarf bei -2	e°C 189,3 kWh gesamt
Ein Speicher von 3822 Ltr. reicht bei -2 °C AT für e	einen Energiebedarf von (nach HV A	us) 0,9 Tage'n bzw.	21,9 Std.
Die Anlage wird mit 30 kW Leistung des HV gelade	en, Leistung in den Speicher: 2	2,1 kW Leistung in die Heizung	7,9 kWh
Damit ist der Speicher gefüllt nach :	7,8 Std.(Lz.HV) Nachheizen	spätestens nach	29,7 h

#### Max. erzeugbare Energie und die damit benötigte max Speichergröße bei einer gewählten Heizzeit

Zur verfügung stehende Heizzeit, bei Außentemperatur-Bezug von -14 °C	18,0 h
Mit einem HV von 30 kW erzeugt man somit eine Energie in 18 h von	540,0 kWh
Bei Abzug der für das Haus benötigten Energie von 288 kWh, kann/muss damit zusätzlich eingelagert werden	252,0 kWh
Für eine Energie von 252 kWh und einem Delta T von 40 °K wird zusätzlich ein Speicher benötigt von mindestens	5574 Ltr.
dadurch ergibt sich eine benötigte Gesamtspeichergröße von	9396 Ltr.
Damit ist ein Haus heizbar mit einem Energiebedarf von 288 kWh bei niedrigster Außentemperatur von -14 °C ca.	1,88 Tage

## Max. erzeugbare Energie und die damit benötigte max Speichergröße bei gewählter Außentemperatur von -12°C

Bei Laufzeit von 18h angenommene geänderte Außentemperatur von	-12,0 °C	
Bei dieser Temperatur von -12 °C benötigte tägliche Energie ca.	271,54 kWh	
Bei Abzug der für das Haus benötigten Energie von 271,5 kWh, kann/muss damit eingelagert werden bei 18 h Laufzeit des HV	268,5 kWh	
Für eine Energie von 268,5 kWh und einem Delta T von 40 °K wird ein Speicher benötigt von mindestens	5941 Ltr.	
Damit ist ein Haus heizbar mit einem Energiebedarf von 271,542857142857 kWh bei einer Außentemperatur von -12 °C ca.	1,99 Tage	

m[Ltr] = Q[kWh] / (0,0011630555[kWh/kg\*°K]\*0,9832[kg/Ltr]\*Delta Theta[°K]); 0,00116305555 kWh/kg\*K = 4187 J/kg\*K Auslegung Fördermenge nach Rohrwiderstand: <a href="http://www.haustechnikdialog.de/SHKwissen/1407/Rohrnetzberechnung">http://www.haustechnikdialog.de/SHKwissen/1407/Rohrnetzberechnung</a>

freie Rechnung	Fördermenge	3,4 m³/h	Kvs-Wert	10,8 m³/h	Druckverlust	0,100 bar	
Mischerauswahl	Fa. ESBE (unter Produktpalette):			e/de-de/produkte/re/de-de/support/do			

Brennstoffkosten nach €/kg und €/	kWh ACHTUNG	G! Zusätzlich muss der V	erbrennungswirkungsgrad noch	berücksichtigt werden!
Kosten pro RM Laubholz	50,00 €	Differenz zu Nadelholz ca	. 100,0 % Sollte immer <=72% sein	! Beim Bezug auf Heizwert+Gew.
Kosten pro RM Nadelholz	50,00 €	Kosten relat. zu Laubh.	36,00 € 10kWh = ca. 1 Ltr.	Heizöl
bei 15% Wassergehalt	Festmeter	Raummeter/STER		
Laubholz (Norm: 711,45kg/FM bzw. 428,78kg/RM)	711,45 kg/FM	482,78 kg/RM(STER)	Kosten pro kg Laubholz	0,1036 €/kg
Nadelholz (Norm: 499,53kg/FM bzw. 336,48kg/RN	499,53 kg/FM	336,48 kg/RM(STER)	Kosten pro kg Nadelholz	0,1486 €/kg
Heizenergie Laubholz bei 15% Wasser(4,156kWh/k	4,156 kWh/kg		Kosten für 10kWh mit Laubholz	0,2492 €/10kWh
Heizenergie Nadelholz bei 15% Wasser(4,326kWh/	4,326 kWh/kg		Kosten für 10kWh mit Nadelholz	0,3435 €/10kWh
Benötigte Heizenergie pro Jahr	<mark>37.282</mark> kWh/a	Menge an Laubholz	18,6 RM-STER Kosten	930,00 € ODER
Entspicht an Heizöl etwa	3.500 Ltr./a	Menge an Nadelholz	25,6 RM-STER Kosten	1281,00 €

(Genauere Angaben der Druckverluste erhält man durch Auswertung der tatsächlich verlegten Rohre und Anlagenteile) Freeware

# Rohrdimensionierung:

http://www.heizlast.de/rohrdim

#### **Auswahl Mischer RLT:**

Mischer für RLT muss zur Leistung des HV und der gefahrenen Temp.-Differenz passen. Dazu eine Reservefördermenge, ergibt den Kvs-Wert des Mischers.

	8		
Um eine Wasser-Menge von	3.000,0 Ltr.		
mit einer Anfangstemperatur von	50,0 °C	bis zu einer Endtemperatur von	80,0 °C
entsprechend einer Temperaturdifferenz von	30,0 °K	zu erwärmen benötigt man	101,7 kWh
dazu muß eine Leistung von	7,0 kW	eine Zeit von	14,53 Std. in Betr.sein
Verrohrung Innendurchmesser	20,0 mm	Strömungsgeschw.bei 20 mm ID und 7 kW	0,183 m/s
			unabhängige Rechnung 2

Wärmeleistung	120,0 kW	Betriebszeit der Wärmeleistung	1,0 h
Anfangstemperatur von	40,0 °C	bis zu einer Endtemperatur von	80,0 °C
entsprechend einer Temperaturdifferenz von	40,0 °K	erzeugte Wärmeenergie	120,0 kWh
		erwärmte Wassermenge	2654 Ltr./h

Weitere Link's (Holzvergaser-Forum):

http://www.holzvergaser-forum.de/index.php/forum/schornstein/50533-stammtisch-diskusion-esse-feucht-holz-egal#72062 http://www.holzvergaser-forum.de/index.php/forum/regelung-und-verbrennung/43176-umbau-orligno200-80kw#43518 http://www.holzvergaser-forum.de/index.php/forum/mein-heizungsprojekt/49822-alter-hv-tuts-nicht-mehr-so-richtig#62388 Bilder Umbau eigene Anlage siehe "SIGNATUR HJH"

http://www.holzvergaser-forum.de/index.php/forum/vigas-allgemein/50072-holzvergaser-kommt-nicht-auf-temperatur#64825 http://www.ibo-plan.de/tools/umrechnen-der-heizkoerperleistung-online#heizkoerper-waermeleistung

http://www.u-wert.net/berechnung/waermebedarf/

http://www.heizlast.de/rohrdim

Tool f. Holzheizer Hydr.,Allgem.

Fragen

Bilder

unabhängige Rechnung 1

HV Kauf Heizkörp.umrechner

Wärmebedarf

Rohrdimensionierun

Wer nicht alle 3-4 Stunden zum HV gehen kann/will muss den HV mit einem entsprechenden Füllraum so groß wählen das eine Einmalfüllung für einen Tag (24h) reicht. Eine weitere Lösung wäre das eine Einmalfüllung für 12 Std reicht und nach 12 Std. erneut angeheizt werden muss. Damit muss der HV nicht so groß ausgewählt werden. Die ganze Anlage

(Pumpen, Verrohrung,

HV) wird damit etwas

günstiger.

Da evtl. nur 1 x in 12h angeheizt werden kann, ist der HV in der Leistung + dem Füllraum entsprechend größer zu wählen, so daß beim Einmalheizen die benötigte Wärmeenergie erbracht werden kann!

## Benötigte Leistung des HV bei einer gewünschten Abwesenheit (2x Anheizen) und tiefster AT

Dauer der längsten Abwesnheit aus der 1./2. Heizzeit aus Speicher mit 1x HV-Betrieb	12,0 h
Benötigte Wärmeenergie für diese Zeit von 12 h	144 kWh
Gewählte Leistung des HV (gleiche Leistung wie bei Einmal-Durchheizen, größere Leistung verkürzt nur die Laufzeit)	30,0 kW
Laufzeit des HV mit 1 Füllung aus obiger Angabe "gewählter HV"	3,2 h

## Wärmeerzeugung mit 1 x Anheizen und mehrmals Auflegen des HV

Laufzeit des HV um die gesamte 12h-Wärmeenergie zu erzeugen	4,8 h			
Anzahl Füllungen des HV in 12h bei tiefster AT von -14°C (Kontrolle alle 2-3h)	1,5 Füllungen/12h			
Damit benötigte Energieeinlagerung im Speicher für 8,8 h entsprechend	105,6 kWh			
Erforderliche Mindestspeichergröße für diese Zeit (Mindest-Speichergröße für 1 Abbrand) 2337 Ltr.				

# Wärmeerzeugung mit 1 x Anheizen und 1 x Auflegen des HV

Damit kann mit 1 Füllung, ausreichend für 3,2h, eine Wärmeenergie erzeugt werden von	94,6 kWh
Zur Erzeugung der benötigten Wärmeenergie mit 1 Abbrand für die gewählten 12Std. fehlen	49,4 kWh
Um die gesamte Energie mit 1 Abbrand zu erzeugen wird ein HV mit einem Füllraum benötigt von gleich/größer	190 Ltr.

Pumpen-Förderhöhe bestimmen bei Heizungspumpe Link dazu: <a href="https://www.youtube.com/watch?v=f10DyYXYz08">https://www.youtube.com/watch?v=f10DyYXYz08</a>

Einache Formel zur Förderhöhenbestimmung für z.B. WILO Stratos Pico-Z

#### $Hp = (((B + L + Hhk) \times 2) / 100) \times 2,5$

Hp = Einstellwert Förderhöhe an der Pumpe in Meter B = Breite des Hauses (Meter) L = Länge des Hauses (Meter)

Hhk = Höhe des höchsten Heizkörpers gemessen vn der Pumpe aus in Metern

Immer zuerst die innerste Klammer rechnen! angenommener Differenzdruckverlust : ca. 1mbar/mtr. Rohrlänge

Bei 75-80% der Heizungen wird deltaP variabel eingestellt! Bei FBH wird deltaP Constant eingestellt.

Ein ADG kann eigentlich nicht zu groß sein.
Bei einer
Holzvergaseranlage immer mit 95°C als max.
Temperatur rechnen!
Wegen evtl.
Kavitationsproblemen den Anfangsdruck bei kalter Anlage immer gleich oder größer als 1,1 bar, besser 1,3 bar, wählen.

Der Enddruck ist abhängig vom eingesetzten Überdruckventil! Bei der Installation und Einstellung des ADG ist unbedingt den Vorgaben des Herstellers zu folgen!

Eine weitere Möglichkeit der Druckhaltung ist durch elektr. füllen und ablassen der Wassermenge. Nachteil ist die Ständige Sauerstoffaufnahme.

Ausrechnung ist NICHT für Temperaturen > 95°C geeignet!

rot/gelb sind Rechenfelder, nicht ändern

blau/grau sind Eingabefelder und änderbar

# Ausrechnung für Ausdehnung des Anlagenfüllvolumens (evtl. Überschwingtemperatur muss berücksichtigt werden!)

Auslegung Ausdehnungsgefäß	gesucht:	Größ	e AGe	ef.	gesucht	gesucht
Wassermenge Gesamtanlage	(Volumen aus Zelle \$F\$84)	4000	Ltr.		Anfangs-	Enddruck
Min. Temperatur beim Einfüllen(>=0°C)		25	°C		druck	
Ausdehnung von 25°C bis (bei HV immer >=95°C wählen inkl.Übe	rschwingtemp.bis 100,110,120,130°	80	°C			
Ausdehnung von 100 Ltr. bei 25°C bis 80°C um		2,61	Ltr.			
Ausdehnungsvolumen der 4000Ltr. dabei um	AV	104	Ltr.			
Wasserausdehnung e		2,61	%			
Anfangsdruck kalt bei 0°C, (Anlagenfülldruck)	AD	1,50	bar		<mark>1,54</mark> bar	1,50 bar
max. Enddruck bei 80°C, (max. Betriebs-Anlagendruc	k) ED	2,00	bar		2,00 bar	3,13 bar
	Druckdifferenz	0,50	bar		<mark>0,46</mark> bar	<mark>1,63</mark> bar
Mindestgröße Ausdehnungsgefäss	NV	417	Ltr.		450 Ltr.	200 Ltr.
Auswahl immer größer wie Ausrechnung, nicht kleine	er!					
Um Kavitation der Pumpen zu vermeiden Anfangsd	ruck > 1,1bar wählen!					

Link Wasserausdehnung:

http://www.bosy-online.de/Schwerkraftheizung/Ausdehnung von Wasser bei Erwaermung.htm

#### Vorgehensweise Bestimmung ADG (beim Einsatz in Heizungsanlagen)

- 1.) Das zu erwartende Ausdehnungsvolumen aus dem Anlagenfüllvolumen und der maximalen Temperaturspreizung zwischen der Fülltemperatur zur maximalen Vorlauftemperatur ist zu ermitteln. Die Volumenausdehnung kann nach obiger Rechnung berechnet werden. Dabei sollte der Anlagenfülldruck + Druckerhöhung bei max. Temp. unterhalb des Druckbegrenzungsventiles liegen.
- **2.)** Der MAG-Vordruck (Druck im MAG) muss höher als der statische Druck, jedoch niedriger als der Anlagenfülldruck sein. In der Praxis wird der statische Druck plus 0,2 bar als Vordruck genannt. Mindestens aber 1,1 bar.

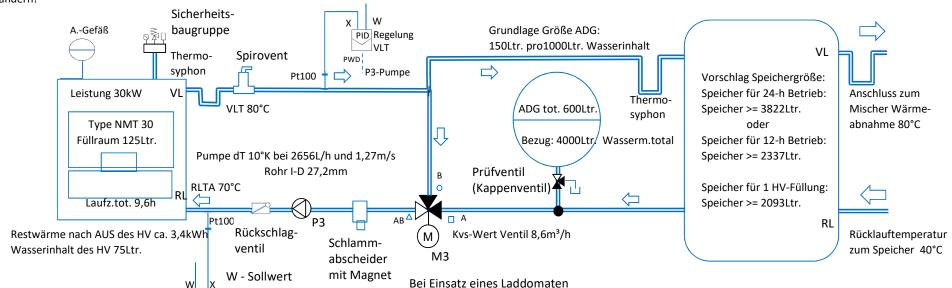
Anlagenhöhe = Montageort MAG bis zum höchsten Heizkörper z.B. 8 mtr. = 0,8 bar. MAG-Vordruck : 0,8bar + 0,2bar = 1,0bar, gewählt 1,1...1,2bar

- **3.)** Um Kavitation an Pumpen zu vermeiden sollte der Anlagendruck bei kalter Anlage wenigstens 1,0...1,3bar betragen.
- **4.)** Der Anlagenfülldruck wird aus der statischen Höhe plus einem Zuschlag von 0,5 bar gebildet. Mindestens aber 1,3 bar. Aus den verschiedenen Werten ergibt sich unter Berücksichtigung des Nutzvolumens in % die zu wählende Gesamt-Behältergröße. Zum Prüfen bzw. Aufbringen des Vordrucks muss die wasserführende Seite des MAGs drucklos gemacht werden.

Jede Wärmeerzeugungsanlage muß mit mindestens einem Ausdehnungsgefäß verbunden sein. Ein Wärmespeicher gilt dabei auch als Wärmeerzeuger. Ein oder mehrere Wärmeerzeuger können über eine gemeinsame Ausdehnungsleitung mit einem oder mehreren Ausdehnungsgefäßen verbunden sein.

DIN 4751-2 fordert den Einbau von Absperrorganen in die Ausdehnungsleitung (Bild 4), um im Notfall den Betrieb der Anlage sowohl mit verminderter Wärmeleistung als auch mit vermindertem Ausdehnungsraum vorübergehend aufrechterhalten zu können. Die Absperrorgane müssen gegen unbeabsichtigtes Schließen gesichert sein (z.B. Kappenabsperrventile). Jeder Wärmeerzeuger ist separat mit einem oder evtl. mehreren Sicherheitsventilen gegen unzulässigen Überdruck abzusichern.

Ale Werte sind aus obiger Ausrechnung! nichts ändern!



RLTA = Rücklauftemperaturanhebung dT = Temperaturdifferenz VLT-RLT

M3

Stellantrieb

X - Istwert

PID-Regler

Rücklaufanhebung

Mehrere Wärmeerzeuger werden parallel geschaltet.
Für jeden Wärmeerzeuger eine eigen Pumpe mit
Rückschlagventil zur Entkoppelung.
Jeder Wärmeerzeuger benötigt ein eigenes ADG.
Auch ein Speicher gilt als ein Wärmeerzeuger.
Bei einer Speicheranlage sollte man immer mit einer
Rücklaufanhebung arbeiten, ausgenommen bei
einem Brennwertkessel!
Normale Öl oder Gaskessel benötigen wegen der
niedrigen Rücklauftemperatur auch eine Rücklaufanhebung!

Bei VLT-Regelung mit Pumpendrehzahl und Tackten mit Pumpe: beeinflusst als zusätzliche Störgröße negativ das Zeitverhalten der Primärluftregelung beim HV nach der Abgastemperatur!

als Rücklaufanhebung

bitte Verrohrung wie im

Laddomat Handbuch ausführen!

(mit Steigung Rohr zum Speicher)

Die Rücklauftemperaturanhebung kann auf verschiedene Art und Weise erfolgen.

Hier dargestellt ist ein Dreiwegemischer mit elekt. Regler. Als Option kann eine Vorlauftemperaturregelung angebaut werden.

Im der obigen Darstellung wird die Drehzahl der Umwälzpumpe verstellt.

Die Angaben der Speichergröße und der Laufzeit sind !GERECHNETE WERTE! und beziehensich auf 1 Zustand, da der Brennstoff Holz nicht kalkulierbar ist wie z.B. ein Brenstoff nach DIN.

Tatsächlich sollte bei einem Speicher mindestens die nächst größere Speichergöße gewählt werden!