

Energiesparen: Vorsicht bei Wirtschaftlichkeitsberechnungen mit steigendem Energiepreis

Autor(en): **Bangerter, Heinz**

Objektyp: **Article**

Zeitschrift: **Schweizer Ingenieur und Architekt**

Band (Jahr): **99 (1981)**

Heft 27-28

PDF erstellt am: **20.04.2024**

Persistenter Link: <https://doi.org/10.5169/seals-74522>

Nutzungsbedingungen

Die ETH-Bibliothek ist Anbieterin der digitalisierten Zeitschriften. Sie besitzt keine Urheberrechte an den Inhalten der Zeitschriften. Die Rechte liegen in der Regel bei den Herausgebern.

Die auf der Plattform e-periodica veröffentlichten Dokumente stehen für nicht-kommerzielle Zwecke in Lehre und Forschung sowie für die private Nutzung frei zur Verfügung. Einzelne Dateien oder Ausdrucke aus diesem Angebot können zusammen mit diesen Nutzungsbedingungen und den korrekten Herkunftsbezeichnungen weitergegeben werden.

Das Veröffentlichen von Bildern in Print- und Online-Publikationen ist nur mit vorheriger Genehmigung der Rechteinhaber erlaubt. Die systematische Speicherung von Teilen des elektronischen Angebots auf anderen Servern bedarf ebenfalls des schriftlichen Einverständnisses der Rechteinhaber.

Haftungsausschluss

Alle Angaben erfolgen ohne Gewähr für Vollständigkeit oder Richtigkeit. Es wird keine Haftung übernommen für Schäden durch die Verwendung von Informationen aus diesem Online-Angebot oder durch das Fehlen von Informationen. Dies gilt auch für Inhalte Dritter, die über dieses Angebot zugänglich sind.

Energiesparen: Vorsicht bei Wirtschaftlichkeitsberechnungen mit steigendem Energiepreis.

Von Heinz Bangerter, Zürich

Jeder Energiesparmassnahme können grundsätzlich mehrere Motive zugrunde liegen: Schonung der Ressourcen, Verbesserung der Versorgungssicherheit, Erhaltung der Bausubstanz, Förderung der Wohnhygiene und der Behaglichkeit und reine Wirtschaftlichkeitsbetrachtungen. Obgleich die vier erstgenannten Motive einen wohl ebenso hohen Stellenwert haben wie rein betriebswirtschaftliche Überlegungen, hat sich bei der Beurteilung von Energiesparmassnahmen am konkreten Objekt aus naheliegenden Gründen doch in erster Linie die Wirtschaftlichkeitsberechnung auf der Basis von vergleichbaren Zahlungsströmen als Entscheidungshilfe eingebürgert. Dies nicht zuletzt deshalb, weil hier mit objektiven Fakten argumentiert werden kann und alle subjektiven Gewichtungen bei der Projektbeurteilung ausgeklammert bleiben. Zur Ermittlung der Wirtschaftlichkeit bestehender oder geplanter Projekte stehen eine Vielzahl von Nachweisverfahren zur Verfügung, welche ebenso auch – bei entsprechender Vorgabe von Ist- und Sollwerten – die direkte «Dimensionierung» gerade noch zulässiger Grenzinvestitionen erlauben. Eine derartige «Bemessung» von zulässigen Investitionskosten kann jedoch dann zu erheblichen Verlustbeträgen führen, wenn aus jährlich ungleichmässigen, teuerungsabhängigen Erträgen – z. B.: durch gewisse Sanierungsmassnahmen jährlich einsparbare kWh bei steigendem Energiepreis – fälschlicherweise deren arithmetischer Mittelwert in die Berechnung eingebracht wird.

Annuitäten- oder Barwertmethode?

Um den *Nachweis der Wirtschaftlichkeit* von Energiesparmassnahmen zu erbringen, scheint sich im Laufe der Zeit die sogenannte *Annuitätenmethode* durchgesetzt zu haben. Dabei werden die Investitionskosten (K_0) mittels eines von der Verzinsung und der Amortisationsdauer abhängigen Annuitätenfaktors (a_n) in gleichbleibende Jahreskosten $k_j = K_0 \cdot a_n$ umgelegt und diese mit den jährlich wiederkehrenden Erträgen e_j aus der Energieeinsparung verglichen. Das Projekt gilt dabei als wirtschaftlich, wenn $e_j \geq k_j$. Resultiert bei dieser Rechnung ein positiver Überschuss $g_i = e_j - k_j$, so stellt dieser Betrag den jährlich wiederkehrenden Gewinn des Projektes dar. Multipliziert man ferner diesen Jahresgewinn mit dem sog. *Rentenbarwertfaktor*

$$b_n = \frac{(1+z)^n - 1}{(1+z)^n \cdot z} = \frac{1}{\text{Annuitätenfaktor}}$$

so resultiert als Ergebnis der Kapitalwert des Projektes – bezogen auf den Zeitpunkt Null, d. h. bei Investitionsbeginn.

Zum gleichen Ergebnis, bzw. Kapitalwert muss man selbstverständlich unter Verwendung der *Barwertmethode* gelangen: Hier werden die jährlichen Zahlungseingänge entsprechend ihrer Laufzeit zum Endwert nach n -Jahren aufgezinst und addiert, und die Endsumme dieser Zahlungseingänge mittels des Multiplikators $1/(1+z)^n$ auf den Zeitpunkt Null bei Investitionsbeginn diskontiert. Die Differenz zwischen die-

sem Wert und den Investitionskosten K_0 wird dann denselben Kapitalwert KW_0 des Projektes darstellen, wie der Barwert des Jahresgewinnes nach der Annuitätenmethode (vgl. Erstes Zahlenbeispiel).

Unterschiede zwischen Barwert- und Annuitätenmethode

Das Ergebnis aus den beiden Berechnungsverfahren ist nun aber nur solange dasselbe, als über die gesamte Zeitdauer von n -Jahren den konstanten Jahreskosten $K_0 \cdot a_n$ auch stets gleichbleibende Erträge gegenüberstehen.

Wird dagegen die Annuitätenmethode auch dort verwendet, wo jährlich ungleichmässige Einzahlungen erfolgen – nämlich derart, dass aus der Summe dieser Erträge der arithmetische Mittelwert gebildet, und nun dieser den konstanten Jahreskosten $K_0 \cdot a_n$ gegenübergestellt wird – so ergeben sich im Kapitalwert gegenüber der Barwertmethode erhebliche Abweichungen.

Erstes Zahlenbeispiel:

Zins sei 5%

Amortisationsdauer n sei 25 Jahre

Investition K_0 sei Fr. 200.–

Jahresertrag e_j sei Fr. 100.–

Annuität $a_n = 0,071$

Rentenbarwert $b_n = \frac{1}{a_n} = 14,08$

Fall a)

Mit *Annuitätenmethode*, Kapitalwert als Rentenbarwert des Jahresgewinns.

$$KW_0 = b_n \cdot g_i$$

wobei $g_i = e_j - K_0 \cdot a_n$

$$\text{d. h. } g_i = 100 - 0,071 \cdot 200 = 85,80$$

$$KW_0 = 14,08 \cdot 85,80 = \text{Fr. } 1208,-$$

Fall b)

Mit *Barwertmethode*, Kapitalwert als Differenz zwischen diskontiertem Endwert der Erträge und der Investition.

allg. Ansatz:

$$(1) \quad KW_0 = \left\{ e_j \cdot \frac{(1+z)^n - 1}{z} - K_0(1+z)^n \right\} \cdot \frac{1}{(1+z)^n}$$

Aufgezinsten Erträge – Aufgezinsten Kosten
= Endwert der Gewinne

diskontierter Endwert der Gewinne = Barwert der Gewinne = Kapitalwert

(2) aus (1)

$$KW_0 = e_j \cdot \frac{(1+z)^n - 1}{(1+z)^n \cdot z} - K_0 \equiv e_j \cdot b_n - K_0$$

Zahlenbeispiel: $KW_0 = 100.- \cdot 14,08 - 200 = \text{Fr. } 1208,-$

Wohl bekannt ist hier der bequeme, aber leider *falsche Rechnungsansatz*, der nach der Annuitätenmethode die Wirtschaftlichkeit einer Investition bei jährlich steigenden Erträgen - z. B. dank erwarteter Energiepreisteuerung in Prozent p. a. - ausweist:

$$\text{Jahreskosten } k_j = K_o \cdot \frac{(1+z)^n \cdot z}{(1+z)^n - 1} = K_o \cdot a_n$$

mittl. Jahreserträge bei Teuerung

$$\bar{e}_j = e_{j0} \cdot \frac{(1+t)^{n-1}}{t \cdot n}$$

und infolge der Bedingung $\bar{e}_j \geq k_j$:

$$\frac{e_{j0}}{K_o} \geq \frac{(1+z)^n \cdot z \cdot n \cdot t}{[(1+z)^n - 1] \cdot [(1+t)^n - 1]}$$

Bekannt sind auch die aus diesem Ansatz resultierenden Wirtschaftlichkeitskurven von beliebigen Zins/Teuerungs-Paarungen in Funktion der Amortisationsdauer; auch diese liefern aber ein unrichtiges Ergebnis [z. B. in: «Element

23»; Bericht Nr. 6/79 Institut für Hochbautechnik ETH-Z; Fallstudie Kurstyp 10 Impulsprogramm; Weitere]

Die Diskrepanz soll vorerst an einem kleinen Zahlenbeispiel dargestellt werden: (vgl. Zweites Zahlenbeispiel):

Zum richtigen Barwert (N) der nachschüssigen Zahlungen gelangt man natürlich auch dann, wenn man diese jeweils direkt auf den Zeitpunkt Null diskontiert und addiert.

$$BW_{O(N)} = e_{j0} \cdot \frac{(1+t)^0}{(1+z)^1} + e_{j0} \cdot \frac{(1+t)^1}{(1+z)^2} + \dots + e_{j0} \cdot \frac{(1+t)^{n-1}}{(1+z)^n}$$

nach einigen Umformungen entsteht daraus:

$$BW_{O(N)} = e_{j0} \cdot \frac{1}{z-t} \cdot \left[1 - \left(\frac{1+t}{1+z} \right)^n \right] \\ = 100.- \cdot \frac{1}{0,05 - 0,10} \cdot \left[1 - \left(\frac{1,10}{1,05} \right)^{25} \right] = 4399.-$$

Für den Barwert (N) bei vorschüssigen Zahlungen gilt sinngemäss:

$$BW_{O(N)} = e_{j0} \cdot \frac{1+z}{z-t} \cdot \left[1 - \left(\frac{1+t}{1+z} \right)^n \right] \\ = 1,05 \cdot 4399.- = 4619.-$$

Das falsche Ergebnis nach der Annuitätenmethode entsteht dadurch, dass der nach dem Ansatz

$$\bar{e}_j = e_{j0} \cdot \frac{(1+t)^{n-1}}{t \cdot n}$$

errechnete, arithmetische Mittelwert der Einnahmen im Durchschnitt eine zu lange Verzinsungsdauer erfährt; demgegenüber führt der effektive Teuerungsverlauf dazu, dass der «Schwerpunkt der Teuerungsfläche» näher beim Zeitpunkt «n» als beim Zeitpunkt «Null», und der wahre Mittelwert dieser Zahlungsreihe demnach unter dem arithmetischen Mittelwert liegt.

Tabelle 1 und Bild 2 zeigen an einigen Beispielen die absoluten Differenzen und die prozentualen Verluste, d. h. die Verluste in Rappen je investiertem

Zweites Zahlenbeispiel:

Wie erstes Zahlenbeispiel, aber mit einer jährlichen Energiepreisteuerung von 10 Prozent.

Fall a)

Nach Annuitätenmethode, mit arithmetischem Mittelwert der Erträge:

$$\bar{e}_j = \frac{(1+t)^n - 1}{t \cdot n} \cdot e_{j0} = \frac{1,1^{25} - 1}{0,1 \cdot 25} \cdot 100.- \\ = \text{Fr. } 393,40$$

Wird jetzt fälschlicherweise angenommen, dieser arithmetische Mittelwert $\bar{e}_j = 393,40$ dürfe mit den Jahreskosten $K_o \cdot a_n = \text{Fr. } 14,20$ verglichen und die Differenz wiederum mit dem Rentenbarwertfaktor b_n kapitalisiert werden, so resultiert ein falscher Kapitalwert von:

$$KW_o = 14,085 \cdot (393,40 - 14,20) = \text{Fr. } 5341.-$$

Fall b)

Nach Barwertmethode, mit aufsummierten Erträgen: Richtigerweise werden hier die steigenden, nachschüssigen Jahreserträge einzeln, durch konstante Verzinsung bei abnehmender Laufzeit zum Endwert aufsummiert und dieser auf den Investitionsbeginn diskontiert.

Beim vorliegenden zweiten Zahlenbeispiel beträgt der so aufsummierte Endwert $E_n = e_{j0} \cdot 148,96 = \text{Fr. } 14\,896.-$. Der Barwert demnach nur

$$\frac{14896.-}{(1,05)^{25}} = \text{Fr. } 4399.-,$$

der Kapitalwert somit bloss Fr. 4399.- - Fr. 200.- = Fr. 4199.- (< Fr. 5341.-)

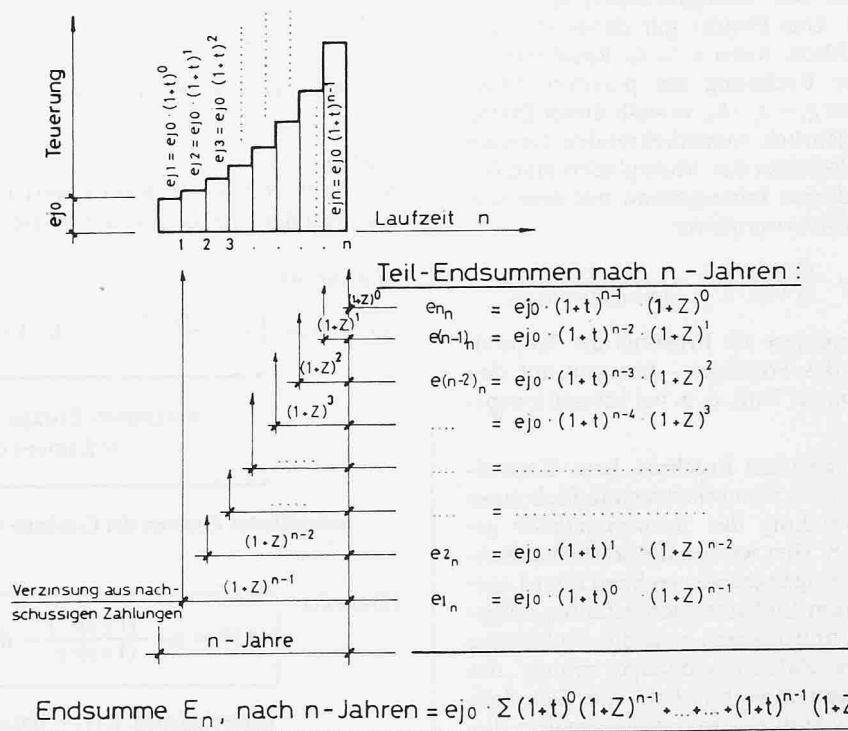
und der wahre Mittelwert nur Barwert · Annuität = Fr. 4399.- · 0,071 = Fr. 312.- (< Fr. 393.-).

Die Abweichung in den Ergebnissen lässt sich mittels der Kapitalwerte oder der Jahresgewinne darstellen als:

$$\frac{KW_o \text{ richtig}}{KW_o \text{ falsch}} = \frac{4199.-}{5341.-} = 78,6\% = \frac{312.- - 14,20}{393.- - 14,20} = \frac{\text{gi richtig}}{\text{gi falsch}}$$

ebenso kann die Abweichung in den Ergebnissen durch den Barwert der Eingänge oder den Jahresertrag veranschaulicht werden:

$$\frac{BW_{ej} \text{ richtig}}{BW_{ej} \text{ falsch}} = \frac{4399.-}{393,30 \cdot 14,08} = \frac{4399}{5539} = 79,4\% = \frac{312.-}{393.-} = \frac{e_j \text{ richtig}}{e_j \text{ falsch}}$$



Franken, wenn die gerade noch zulässige Investition (Kapitalwert = Null; Barwert der Einzahlungen = Investitionskosten; Jahresgewinn = Null) fälschlicherweise aufgrund des arithmetischen Mittelwerts der Einsparungen bestimmt wird.

Es gilt dann:

$$\frac{\text{falscher Barwert} - \text{richtiger Barwert}}{\text{falscher Barwert}} \cdot 100$$

= Verlust/Rp./invest. Fr.

oder

$$\frac{\text{arithmetischer Mittelwert} - \text{wahrer Mittelwert}}{\text{arithmetischer Mittelwert}}$$

· 100 = Verlust/Rp./invest. Fr.

Drittes Zahlenbeispiel

K_0 = Fr. 200.-, n = 25 Jahre, Zins z = 5%, Teuerung t = 10%

Damit der Kapitalwert KW_0 gerade Null wird, müssten den Jahreskosten k_j = 200.- · 0,071 = Fr. 14.20 ebenso auch Jahreseinsparungen e_j von Fr. 14.20 gegenüberstehen. Geht man jetzt davon aus, diese e_j = Fr. 14.20 stellten den arithmetischen Mittelwert des Basispreises dar, so gilt:

$$e_{j0} \cdot \frac{1,1^{25} - 1}{0,1 \cdot 25} = \text{Fr. 14,20 und daraus}$$

$$e_{j0} = \text{Fr. 3,61} = \text{Basispreis}$$

Der falsche, arithmetische Mittelwert entsteht also aus $e_{j0} \times$ arith. Mittelwertfaktor = 3,61 · 3,93 = 14.20 und der falsche Barwert aus arithmetischem Mittelwert $\times$ Barwertfaktor = 14.20 · 14,085 = Fr. 200.-.

Richtigerweise beträgt aber der wahre Mittelwertfaktor (s. Tab. 2) nicht 3,93 sondern nur 3,12, der wahre Mittelwert demnach bloss 3,61 · 3,12 = Fr. 11.26 statt Fr. 14.20 und der richtige Barwert der Zahlungseingänge – also auch die zulässige Investition K_0 , damit $KW_0 = 0$ – nur 11.26 · 14,085 = Fr. 158.65 statt Fr. 200.-!

Der Verlust beträgt demnach:

$$\frac{\text{Fr. 200.-} - \text{Fr. 158,65}}{\text{Fr. 200.-}} \cdot 100$$

= 20,7 Rp./pro invest. Franken

oder

$$\frac{\text{Fr. 14,20} - \text{Fr. 11,26}}{\text{Fr. 14,20}} \cdot 100$$

= 20,7 Rp./pro invest. Franken.

Wir stellen fest, dass mit zunehmender Teuerung, Verzinsung und kalkulierter Amortisationsdauer ganz gewaltige Fehler auftreten, die zudem ohne Ausnahme auf der ungünstigen Seite liegen. Wird beispielsweise bei n = 30 Jahren und nur je 5% Zins und Teuerung durch falsche Berechnungsart und dementsprechend zu hoher Ertragserwartung von

Tabelle 1. Abweichung von wahrem Mittelwert (MW) und arithmetischem Mittelwert (AM) in Funktion von Zins und Teuerung

Jahre n	Zins 5%	Teuerung 10%	Zins 6%	Teuerung 16%	Zins 7%	Teuerung 20%	Zins 10% =	Teuerung 10%
	MW	AM	MW	AM	WM	AM	MW	AM
1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
4	1,15	1,16	1,25	1,27	1,32	1,34	1,15	1,16
7	1,33	1,36	1,58	1,63	1,76	1,85	1,31	1,36
10	1,53	1,59	1,99	2,13	2,35	2,60	1,48	1,59
13	1,77	1,89	2,52	2,83	3,17	3,73	1,66	1,89
16	2,04	2,25	3,20	3,81	4,29	5,47	1,86	2,25
19	2,35	2,69	4,07	5,19	5,83	8,14	2,06	2,69
22	2,71	3,25	5,20	7,16	7,97	12,32	2,28	3,25
25	3,12	3,93	6,67	9,97	10,94	18,88	2,50	3,93
28	3,60	4,79	8,56	14,02	15,08	29,26	2,73	4,79
29	3,77	5,13	9,31	15,73	16,79	33,93	2,81	5,13
30	3,95	5,48	10,13	17,68	18,71	39,40	2,89	5,48

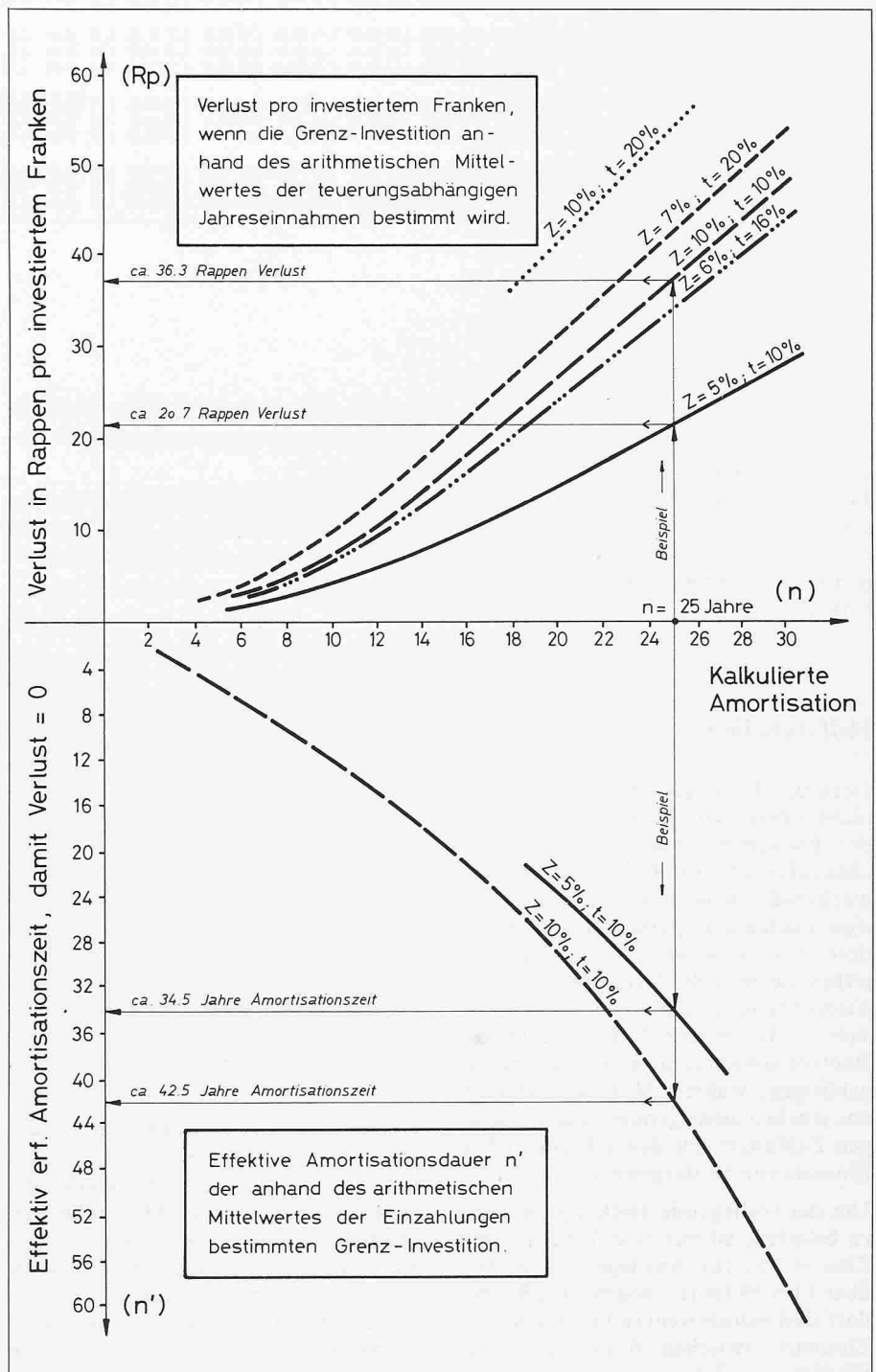


Tabelle 2. Rentenbarwert- und wahre Mittelwertfaktoren für jährlich gleichmässig ansteigende nachschüssige Zahlungen. Zins: 5,0%, Anstieg: 0 bis 20%

Jahre	BW(0)	NW(0)	BW(1)	NW(1)	BW(2)	NW(2)	BW(3)	NW(3)	BW(4)	NW(4)	BW(5)	NW(5)	BW(6)	NW(6)	BW(7)	NW(7)	BW(8)	NW(8)	BW(9)	NW(9)	BW(10)	NW(10)	BW(11)	NW(11)	BW(12)	NW(12)	BW(13)	NW(13)	BW(14)	NW(14)	BW(15)	NW(15)	BW(16)	NW(16)	BW(17)	NW(17)	BW(18)	NW(18)	BW(19)	NW(19)	BW(20)	NW(20)																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																											
1	0.95	1.00	0.95	1.00	0.95	1.00	0.95	1.00	0.95	1.00	0.95	1.00	0.95	1.00	0.95	1.00	0.95	1.00	0.95	1.00	0.95	1.00	0.95	1.00	0.95	1.00	0.95	1.00	0.95	1.00	0.95	1.00	0.95	1.00	0.95	1.00	0.95	1.00	0.95	1.00	0.95	1.00	0.95	1.00	0.95	1.00																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																							
2	1.86	1.00	1.87	1.00	1.88	1.01	1.89	1.01	1.90	1.02	1.90	1.02	1.91	1.03	1.92	1.03	1.93	1.04	1.94	1.05	1.95	1.06	1.96	1.07	1.97	1.08	1.98	1.09	1.99	1.10	2.00	1.00	2.02	1.01	2.04	1.02	2.06	1.03	2.08	1.04	2.10	1.05	2.12	1.06	2.14	1.07	2.16	1.08	2.18	1.09	2.20	1.10																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																	
3	2.72	1.00	2.75	1.01	2.78	1.02	2.80	1.03	2.83	1.04	2.86	1.05	2.88	1.06	2.91	1.07	2.94	1.08	2.97	1.09	3.00	1.10	3.03	1.11	3.06	1.12	3.09	1.13	3.12	1.14	3.15	1.15	3.18	1.16	3.21	1.17	3.24	1.18	3.27	1.19	3.30	1.20	3.33	1.21	3.36	1.22	3.39	1.23	3.42	1.24	3.45	1.25	3.48	1.26	3.51	1.27	3.54	1.28	3.57	1.29	3.60	1.30																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																							
4	3.55	1.00	3.60	1.01	3.65	1.03	3.70	1.04	3.76	1.06	3.81	1.07	3.86	1.09	3.92	1.11	3.98	1.12	4.03	1.14	4.09	1.15	4.15	1.17	4.21	1.19	4.27	1.21	4.33	1.22	4.40	1.24	4.45	1.26	4.50	1.28	4.58	1.29	4.67	1.31	4.71	1.33	4.76	1.35	4.81	1.37	4.86	1.39	4.91	1.41	4.96	1.43	5.01	1.45	5.06	1.47	5.11	1.49	5.16	1.51	5.21	1.53	5.26	1.55	5.31	1.57	5.36	1.59	5.41	1.61	5.46	1.63	5.51	1.65	5.56	1.67	5.61	1.69	5.66	1.71	5.71	1.73	5.76	1.75	5.81	1.77	5.86	1.79	5.91	1.81	5.96	1.83	6.01	1.85	6.06	1.87	6.11	1.89	6.16	1.91	6.21	1.93	6.26	1.95	6.31	1.97	6.36	1.99	6.41	2.01	6.46	2.03	6.51	2.05	6.56	2.07	6.61	2.09	6.66	2.11	6.71	2.13	6.76	2.15	6.81	2.17	6.86	2.19	6.91	2.21	6.96	2.23	7.01	2.25	7.06	2.27	7.11	2.29	7.16	2.31	7.21	2.33	7.26	2.35	7.31	2.37	7.36	2.39	7.41	2.41	7.46	2.43	7.51	2.45	7.56	2.47	7.61	2.49	7.66	2.51	7.71	2.53	7.76	2.55	7.81	2.57	7.86	2.59	7.91	2.61	7.96	2.63	8.01	2.65	8.06	2.67	8.11	2.69	8.16	2.71	8.21	2.73	8.26	2.75	8.31	2.77	8.36	2.79	8.41	2.81	8.46	2.83	8.51	2.85	8.56	2.87	8.61	2.89	8.66	2.91	8.71	2.93	8.76	2.95	8.81	2.97	8.86	2.99	8.91	3.01	8.96	3.03	9.01	3.05	9.06	3.07	9.11	3.09	9.16	3.11	9.21	3.13	9.26	3.15	9.31	3.17	9.36	3.19	9.41	3.21	9.46	3.23	9.51	3.25	9.56	3.27	9.61	3.29	9.66	3.31	9.71	3.33	9.76	3.35	9.81	3.37	9.86	3.39	9.91	3.41	9.96	3.43	10.01	3.45	10.06	3.47	10.11	3.49	10.16	3.51	10.21	3.53	10.26	3.55	10.31	3.57	10.36	3.59	10.41	3.61	10.46	3.63	10.51	3.65	10.56	3.67	10.61	3.69	10.66	3.71	10.71	3.73	10.76	3.75	10.81	3.77	10.86	3.79	10.91	3.81	10.96	3.83	11.01	3.85	11.06	3.87	11.11	3.89	11.16	3.91	11.21	3.93	11.26	3.95	11.31	3.97	11.36	3.99	11.41	4.01	11.46	4.03	11.51	4.05	11.56	4.07	11.61	4.09	11.66	4.11	11.71	4.13	11.76	4.15	11.81	4.17	11.86	4.19	11.91	4.21	11.96	4.23	12.01	4.25	12.06	4.27	12.11	4.29	12.16	4.31	12.21	4.33	12.26	4.35	12.31	4.37	12.36	4.39	12.41	4.41	12.46	4.43	12.51	4.45	12.56	4.47	12.61	4.49	12.66	4.51	12.71	4.53	12.76	4.55	12.81	4.57	12.86	4.59	12.91	4.61	12.96	4.63	13.01	4.65	13.06	4.67	13.11	4.69	13.16	4.71	13.21	4.73	13.26	4.75	13.31	4.77	13.36	4.79	13.41	4.81	13.46	4.83	13.51	4.85	13.56	4.87	13.61	4.89	13.66	4.91	13.71	4.93	13.76	4.95	13.81	4.97	13.86	4.99	13.91	5.01	13.96	5.03	14.01	5.05	14.06	5.07	14.11	5.09	14.16	5.11	14.21	5.13	14.26	5.15	14.31	5.17	14.36	5.19	14.41	5.21	14.46	5.23	14.51	5.25	14.56	5.27	14.61	5.29	14.66	5.31	14.71	5.33	14.76	5.35	14.81	5.37	14.86	5.39	14.91	5.41	14.96	5.43	15.01	5.45	15.06	5.47	15.11	5.49	15.16	5.51	15.21	5.53	15.26	5.55	15.31	5.57	15.36	5.59	15.41	5.61	15.46	5.63	15.51	5.65	15.56	5.67	15.61	5.69	15.66	5.71	15.71	5.73	15.76	5.75	15.81	5.77	15.86	5.79	15.91	5.81	15.96	5.83	16.01	5.85	16.06	5.87	16.11	5.89	16.16	5.91	16.21	5.93	16.26	5.95	16.31	5.97	16.36	5.99	16.41	6.01	16.46	6.03	16.51	6.05	16.56	6.07	16.61	6.09	16.66	6.11	16.71	6.13	16.76	6.15	16.81	6.17	16.86	6.19	16.91	6.21	16.96	6.23	17.01	6.25	17.06	6.27	17.11	6.29	17.16	6.31	17.21	6.33	17.26	6.35	17.31	6.37	17.36	6.39	17.41	6.41	17.46	6.43	17.51	6.45	17.56	6.47	17.61	6.49	17.66	6.51	17.71	6.53	17.76	6.55	17.81	6.57	17.86	6.59	17.91	6.61	17.96	6.63	18.01	6.65	18.06	6.67	18.11	6.69	18.16	6.71	18.21	6.73	18.26	6.75	18.31	6.77	18.36	6.79	18.41	6.81	18.46	6.83	18.51	6.85	18.56	6.87	18.61	6.89	18.66	6.91	18.71	6.93	18.76	6.95	18.81	6.97	18.86	6.99	18.91	7.01	18.96	7.03	19.01	7.05	19.06	7.07	19.11	7.09	19.16	7.11	19.21	7.13	19.26	7.15	19.31	7.17	19.36	7.19	19.41	7.21	19.46	7.23	19.51	7.25	19.56	7.27	19.61	7.29	19.66	7.31	19.71	7.33	19.76	7.35	19.81	7.37	19.86	7.39	19.91	7.41	19.96	7.43	20.01	7.45	20.06	7.47	20.11	7.49	20.16	7.51	20.21	7.53	20.26	7.55	20.31	7.57	20.36	7.59	20.41	7.61	20.46	7.63	20.51	7.65	20.56	7.67	20.61	7.69	20.66	7.71	20.71	7.73	20.76	7.75	20.81	7.77	20.86	7.79	20.91	7.81	20.96	7.83	21.01	7.85	21.06	7.87	21.11	7.89	21.16	7.91	21.21	7.93	21.26	7.95	21.31	7.97	21.36	7.99	21.41	8.01	21.46	8.03	21.51	8.05	21.56	8.07	21.61	8.09	21.66	8.11	21.71	8.13	21.76	8.15	21.81	8.17	21.86	8.19	21.91	8.21	21.96	8.23	22.01	8.25	22.06	8.27	22.11	8.29	22.16	8.31	22.21	8.33	22.26	8.35	22.31	8.37	22.36	8.39	22.41	8.41	22.46	8.43	22.51	8.45	22.56	8.47	22.61	8.49	22.66	8.51	22.71	8.53	22.76	8.55	22.81	8.57	22.86	8.59	22.91	8.61	22.96	8.63	23.01	8.65	23.06	8.67	23.11	8.69	23.16	8.71	23.21	8.73	23.26	8.75	23.31	8.77	23.36	8.79	23.41	8.81	23.46	8.83	23.51	8.85	23.56	8.87	23.61	8.89	23.66	8.91	23.71	8.93	23.76	8.95	23.81	8.97	23.86	8.99	23.91	9.01	23.96	9.03	24.01	9.05	24.06	9.07	24.11	9.09	24.16	9.11	24.21	9.13	24.26	9.15	24.31	9.17	24.36	9.19	24.41	9.21	24.46	9.23	24.51	9.25	24.56	9.27	24.61	9.29	24.66	9.31	24.71	9.33	24.76	9.35	24.81	9.37	24.86	9.39	24.91	9.41	24.96	9.43	25.01	9.45	25.06	9.47	25.11	9.49	25.16	9.51	25.21	9.53	25.26	9.55	25.31	9.57	25.36	9.59	25.41	9.61	25.46	9.63	25.51	9.65	25.56	9.67	25.61	9.69	25.66	9.71	25.71	9.73	25.76	9.75	25.81	9.77	25.86	9.79	25.91	9.81	25.96	9.83	26.01	9.85	26.06	9.87	26.11	9.89	26.16	9.91	26.21	9.93	26.26	9.95	26.31	9.97	26.36	9.99	26.41	10.01	26.46	10.03	26.51	10.05	26.56	10.07	26.61	10.09	26.66	10.11	26.71	10.13	26.76	10.15	26.81	10.17	26.86	10.19	26.91	10.21	26.96	10.23	27.01	10.25	27.06	10.27	27.11	10.29	27.16	10.31	27.21	10.33	27.26	10.35	27.31	10.37	27.36	10.39	27.41	10.41	27.46	10.43	27.51	10.45	27.56	10.47	27.61	10.49	27.66	10.51	27.71	10.53	27.76	10.55	27.81	10.57	27.86	10.59	27.91	10.61	27.96	10.63	28.01	10.65	28.06	10.67	28.11	10.69	28.16	10.71	28.21	10.73	28.26	10.75	28.31	10.77	28.36	10.79	28.41	10.81	28.46	10.83	28.51	10.85	28.56	10.87	28.61	10.89	28.66	10.91	28.71	10.93	28.76	10.95	28.81	10.97	28.86	10.99	28.91	11.01	28.96	11.03	29.01	11.05	29.06	11.07	29.11	11.09	29.16	11.11	29.21	11.13	29.26	11.15	29.31	11.17	29.36	11.19	29.41	11.21	29.46	11.23	29.51	11.25	29.56	11.27	29.61	11.29	29.66	11.31	29.71	11.33	29.76	11.35	29.81	11.37	29.86	11.39	29.91	11.41	29.96	11.43	30.01	11.45	30.06	11.47	30.11	11.49	30.16	11.51	30.21	11.53	30.26	11.55	30.31	11.57	30.36	11.59	30.41	11.61	30.46	11.63	30.51	11.65	30.56	11.67	30.61	11.69	30.66	11.71	30.71	11.73	30.76	11.75	30.81	11.77	30.86	11.79	30.91	11.81	30.96	11.83	31.0

Fall b)

Richtiger Ansatz, mit wahrem Mittelwert aus Tabelle 2

$$\text{wahrer Mittelwertfaktor} = \frac{E_{\text{äquiv.}}}{E_{\text{Basis}}} = 3,0$$

In der Tabelle mit 5% Zins kann nun auf der Zeile für $n = 30$ die eff. Teuerung zwischen 8% und 9% durch Interpolieren bestimmt werden; sie beträgt demnach nicht 6,8%, sondern mind. 8,25% p.a.

Insbesondere bei dieser Fragestellung ist die Verwendung der tabellierten Werte einfacher als die algebraische Auflösung der Gleichung:

$E_{\text{äquiv.}} \times \text{Barwertfaktor}$

$$= E_{\text{Basis}} \cdot \frac{1}{z-t} \left[1 - \left(\frac{1+t}{1+z} \right)^n \right]$$

obschon auch diese zum richtigen Ergebnis von $t = 8,25\%$ führt.

Literaturhinweise

Vischer, D. & Bohun, V.: «Beurteilung von Projekten anhand der Nutzen-Kosten-Analyse». Schweiz. Bauzeitung, Heft 52, 1971

Schneider, E.: «Wirtschaftlichkeitsrechnung. Theorie der Investition». Polygraphischer

Adresse des Verfassers: H. Bangerter, Ing. SIA, c/o Weder + Bangerter AG, Ingenieurbüro für Hoch- und Tiefbau, Abdichtungstechnik, Energieberatung, Waffenplatzstr. 63, 8002 Zürich.

Verlag, Zürich, und Mohr Verlag, Tübingen, 1968

Weiner, H.: «Methoden zur wirtschaftlichen Optimierung von Wärmedämm-Massnahmen». Bauphysik, Heft 5, 1980

Bemessungsscheiben für Gasheizungen und Ölbrenner

Von René Weiersmüller, Schlieren

Vor einem Jahr ist in dieser Zeitschrift die Bemessungsscheibe zur Bestimmung der minimal notwendigen Heizkesselleistung beschrieben worden. Unterdessen hat ein Verband des Heizungsgewerbes gegen 10 000 Scheiben umgesetzt. Später wurde die Scheibe ins «Bauhandbuch '81», herausgegeben von der CRB zusammen mit dem SIA, dem BSA und dem SVB, aufgenommen. Die fast ausschliesslich positive Aufnahme gab den Anstoss, die Idee für andere Anwendungszwecke auf dem Heizungssektor weiterzuentwickeln.

«Leistung aus Jahresverbrauch»

Die Berechnungsgrundlagen der Bemessungsscheibe sind schon veröffentlicht worden [1]; es soll daher lediglich nochmals in etwas anderer Form auf die grundlegenden Überlegungen eingegangen werden:

Der maximale Wärmeverlust $\dot{Q}_{\text{max}}$ eines Gebäudes ist bei Auslegungstemperatur [2]

$$(1) \quad \dot{Q}_{\text{max}} = x \cdot \Delta T_{\text{max}} \quad [\text{W}]$$

x : spez. Gebäudewärmeverlust aus Summe spez. Transmissions- und Lüftungswärmeverluste $[\text{W/K}]$

ΔT_{max} : maximaler Temperaturunterschied für Heizungsberechnungen $[\text{K}]$

Der jährliche Wärmeverlust $\dot{Q}_j$ eines Gebäudes ist etwa

$$(2) \quad \dot{Q}_j = x \cdot \text{HGT} \cdot 24 \text{ Stunden/d} \quad [\text{Wh/Jahr}]$$

HGT: Heizgradtage $[\text{°d}]$

Mit dem gesamten Jahreswärmeverlust $\dot{Q}_j$ könnte aber der maximale Wärmeverlust $\dot{Q}_{\text{max}}$ des Gebäudes nur während y Stunden pro Jahr gedeckt werden:

$$(3) \quad y = \frac{\dot{Q}_j}{\dot{Q}_{\text{max}}} = \frac{x \cdot \text{HGT} \cdot 24 \text{ h/d}}{x \cdot T_{\text{max}}} \quad [\text{h/Jahr}]$$

Diese in unwesentlich veränderter Form etwas unglücklich «Vollbetriebsstundenzahl» genannte Zahl y ist also,

da x gekürzt werden kann, mehr oder weniger unabhängig vom Objekt.

Gleichung (3) kann auch nach dem interessierenden max. Wärmeverlust umgestellt werden:

$$(4) \quad \dot{Q}_{\text{max}} = \dot{Q}_j \cdot \frac{T_{\text{max}}}{\text{HGT} \cdot 24 \text{ h/d}} \quad [\text{W}]$$

Mit genügend guter Genauigkeit können die Heizgradtage als Funktion der Höhe über Meer beschrieben werden, genauso wie die Auslegungstemperatur ähnlich SIA 380 (Stand 1. Jan. 81). Das Klima in Form von Heizgradtagen sowie die für die Heizleistungen massgebenden Auslegungstemperaturen korrelieren stark, d. h. in mildem Klima ist die Auslegungstemperatur hoch, im extrem kalten Klima entsprechend tief. Selbst bei einem aussergewöhnlichen Mikroklima sind deshalb die Auswirkungen auf die Genauigkeit in der folgenden Formel gering:

$$(5) \quad \dot{Q}_{\text{max}} = \dot{Q}_j \cdot [f(\text{m ü. M.})] \quad [\text{W}]$$

Unter Berücksichtigung des Sonnenenergiegewinnes und der nutzbaren inneren Abwärme kann so bei Elektrodirektheizungen (Wirkungsgrad 100%) aus dem Jahreswärmeverlust der maximale Wärmeverlust berechnet werden (für ΔT_{max} werden diese Energiegewinne entsprechend der Definition der Auslegungstemperatur nach SIA 380 mit Null angenommen).