

Zeitschrift: Schweizer Ingenieur und Architekt
Herausgeber: Verlags-AG der akademischen technischen Vereine
Band: 105 (1987)
Heft: 10

Artikel: Wirtschaftlichkeitsvergleiche bei Flachdach-Systemen: praktische Anwendung am Beispiel von Verbunddach-Konstruktionen
Autor: Bangerter, Heinz
DOI: <https://doi.org/10.5169/seals-76525>

Nutzungsbedingungen

Die ETH-Bibliothek ist die Anbieterin der digitalisierten Zeitschriften auf E-Periodica. Sie besitzt keine Urheberrechte an den Zeitschriften und ist nicht verantwortlich für deren Inhalte. Die Rechte liegen in der Regel bei den Herausgebern beziehungsweise den externen Rechteinhabern. Das Veröffentlichen von Bildern in Print- und Online-Publikationen sowie auf Social Media-Kanälen oder Webseiten ist nur mit vorheriger Genehmigung der Rechteinhaber erlaubt. [Mehr erfahren](#)

Conditions d'utilisation

L'ETH Library est le fournisseur des revues numérisées. Elle ne détient aucun droit d'auteur sur les revues et n'est pas responsable de leur contenu. En règle générale, les droits sont détenus par les éditeurs ou les détenteurs de droits externes. La reproduction d'images dans des publications imprimées ou en ligne ainsi que sur des canaux de médias sociaux ou des sites web n'est autorisée qu'avec l'accord préalable des détenteurs des droits. [En savoir plus](#)

Terms of use

The ETH Library is the provider of the digitised journals. It does not own any copyrights to the journals and is not responsible for their content. The rights usually lie with the publishers or the external rights holders. Publishing images in print and online publications, as well as on social media channels or websites, is only permitted with the prior consent of the rights holders. [Find out more](#)

Download PDF: 25.04.2026

ETH-Bibliothek Zürich, E-Periodica, <https://www.e-periodica.ch>

Wirtschaftlichkeitsvergleiche bei Flachdach-Systemen

Praktische Anwendung am Beispiel von Verbunddach-Konstruktionen

Von Heinz Bangerter, Zürich

Bei der Optimierung von Flachdach-Dämmungen gilt es zunächst, sich über den Begriff «Optimum» zu verständigen. Dabei ist zu beachten, dass es eine einheitliche, für alle Flachdach-Systeme gleichermaßen optimale Dämmdicke grundsätzlich nicht geben kann. Am Beispiel von Verbunddach- und Duo-Verbunddach-Systemen mit variablen k-Werten und/oder ungleichzeitigem «Endausbau» werden die relativen Gesamtkosten je nach Kalkulationsdaten diskutiert.

Grundsätzliches

Ein Flachdach kann nach verschiedenen Gesichtspunkten optimiert werden; dabei ist zunächst einmal zwischen wärmetechnischen Renovierungen und Neuanlagen zu unterscheiden.

Bei wärmetechnischen Sanierungen bestehender Dächer kann unter «Optimierung» folgendes verstanden werden:

- Nachdämmung des Daches mit minimalem Investitionsaufwand so, dass dieser gerade mit dem Barwert der eingesparten Heizenergie abgedeckt wird.
- Maximale Nachdämmung des Daches derart, dass bei grösstmöglicher

Energieeinsparung gerade noch kein Kapitaldienst-Überschuss der Investition entsteht.

c) Wahl der zusätzlichen Dämmstärke derart, dass die Gesamtkosten aus dem hierfür notwendigen Investitionsaufwand und dem neuen jährlichen Heizkostenaufwand über eine Zeitspanne von $n = \text{Jahren}$ summiert minimal werden.

d) Wahl der zusätzlichen Dämmstärke so, dass sich das günstigste Verhältnis zwischen spezifischem Investitionsaufwand und daraus resultierender Heizkosteneinsparung ergibt.

e) Unter Einbezug einer geschätzten oder festgelegten Restgebrauchsdauer des Daches kann schliesslich auch der

relativ günstigste, d. h. freiwillig vorgezogene Ersatz- oder Sanierungszeitpunkt, sowie dessen optimaler Umfang ermittelt werden.

Bei der Erstellung von Neuanlagen ist bis heute die Optimierung nach c) gebräuchlich: Ausgehend von einem maximal zulässigen k-Wert wird nach derjenigen zusätzlichen Dämmstärke gefragt, bei welcher die Relativkostensumme aus «Kosten für Zusatzdämmung plus Barwert der nunmehr reduzierten Energiekosten» minimal wird.

Diese Betrachtungsweise geht also von einem vorbezeichneten Dachsystem mit produktemässig bestimmten Materialien aus, und sucht danach die hier für einen bestimmten Zeitraum gesamt-kosten-günstigste Dämmstoffdicke.

Eine andere Betrachtungsweise kann darin bestehen, dass man von einem vorgeschriebenen k-Wert ausgeht, und auf diese Weise die Energiepreisentwicklung ausklammert.

Es ist alsdann die Frage zu beantworten, welches Flachdachsystem bei einem vorgeschriebenen k-Wert das relativ (bau-) kostengünstigste ist.

Bei allen Optimierungsaufgaben ist aber stets folgendes zu beachten: Es gibt grundsätzlich keine einheitliche, für alle Flachdachsysteme gleichermaßen gültige, optimale Dämmstärke. Unter Verwendung eines relativ kostengünstigen Dämmstoffs mit ausgesprochen tiefer Leitfähigkeit liegt die rechnerisch optimale Stärke deutlich höher als bei einem relativ teuren Dämmstoff mit verhältnismässig hoher Wärmeleitfähigkeit. Die Konsequenzen aus dieser Tatsache sind im folgenden erläutert und berücksichtigt.

Tabelle 1. System-Matrix von Verbunddächern SG 5 = Schaumglas 5 cm; PS 4 = extrudierter Polystyrol 4 cm; 0,405 = k-Wert in $W/m^2 K$

	A	B	C	D											
1	<table border="1"> <tr><td>PS 4</td></tr> <tr><td>SG 5</td></tr> <tr><td>0,405</td></tr> </table>	PS 4	SG 5	0,405	<table border="1"> <tr><td>SG 9</td></tr> <tr><td>0,405</td></tr> </table>	SG 9	0,405	<table border="1"> <tr><td>PS 6</td></tr> <tr><td>SG 9</td></tr> <tr><td>0,255</td></tr> </table>	PS 6	SG 9	0,255	<table border="1"> <tr><td>PS 6</td></tr> <tr><td>SG 9</td></tr> <tr><td>0,405/0,255</td></tr> </table>	PS 6	SG 9	0,405/0,255
PS 4															
SG 5															
0,405															
SG 9															
0,405															
PS 6															
SG 9															
0,255															
PS 6															
SG 9															
0,405/0,255															
2	<table border="1"> <tr><td>PS 5</td></tr> <tr><td>SG 6</td></tr> <tr><td>0,335</td></tr> </table>	PS 5	SG 6	0,335	<table border="1"> <tr><td>SG 11</td></tr> <tr><td>0,335</td></tr> </table>	SG 11	0,335	<table border="1"> <tr><td>PS 7</td></tr> <tr><td>SG 11</td></tr> <tr><td>0,215</td></tr> </table>	PS 7	SG 11	0,215	<table border="1"> <tr><td>PS 7</td></tr> <tr><td>SG 11</td></tr> <tr><td>0,335/0,215</td></tr> </table>	PS 7	SG 11	0,335/0,215
PS 5															
SG 6															
0,335															
SG 11															
0,335															
PS 7															
SG 11															
0,215															
PS 7															
SG 11															
0,335/0,215															
3	<table border="1"> <tr><td>PS 5</td></tr> <tr><td>SG 7</td></tr> <tr><td>0,315</td></tr> </table>	PS 5	SG 7	0,315	<table border="1"> <tr><td>SG 12</td></tr> <tr><td>0,315</td></tr> </table>	SG 12	0,315	<table border="1"> <tr><td>PS 8</td></tr> <tr><td>SG 12</td></tr> <tr><td>0,195</td></tr> </table>	PS 8	SG 12	0,195	<table border="1"> <tr><td>PS 8</td></tr> <tr><td>SG 12</td></tr> <tr><td>0,315/0,195</td></tr> </table>	PS 8	SG 12	0,315/0,195
PS 5															
SG 7															
0,315															
SG 12															
0,315															
PS 8															
SG 12															
0,195															
PS 8															
SG 12															
0,315/0,195															

Flachdachsysteme mit Schaumglas-Dämmstoffplatten

Reine Verbunddächer und Duo-Verbunddachsysteme haben die Eigenschaft, dass deren Abdichtung im Gegensatz zu konventionellen Warmdachkonstruktionen nicht lose und damit wasserunterläufig, sondern in vollflächiger Verklebung mit dem Dämmstoff eingebaut werden. Eine weitere besondere Charakteristik besteht darin, dass die Schaumglasplatten im Gegensatz zu anderen Wärmedämmstoffen praktisch stauchungsfrei und geschlossenporig sind. Sie eignen sich damit unter anderem auch speziell als befahrbare Unterlage; ebenso tragen sie auf Profilblechdächern zu einer deutlichen Versteifung dieses Leichtdachsystems bei.

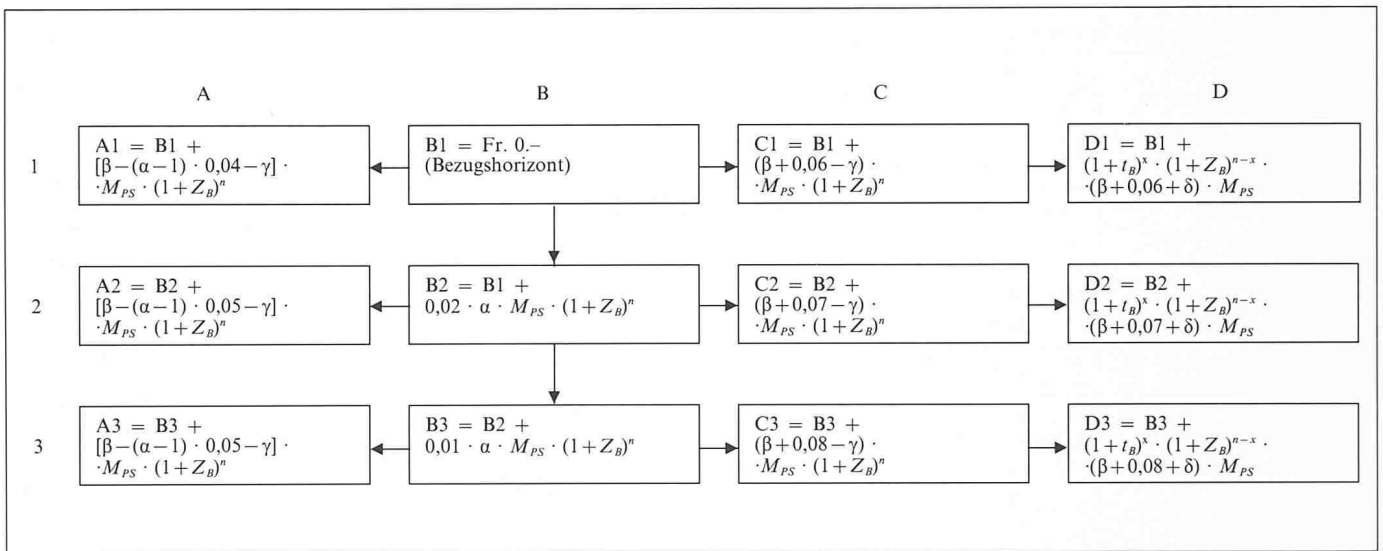


Tabelle 2. Matrix der relativen Baukostensummen

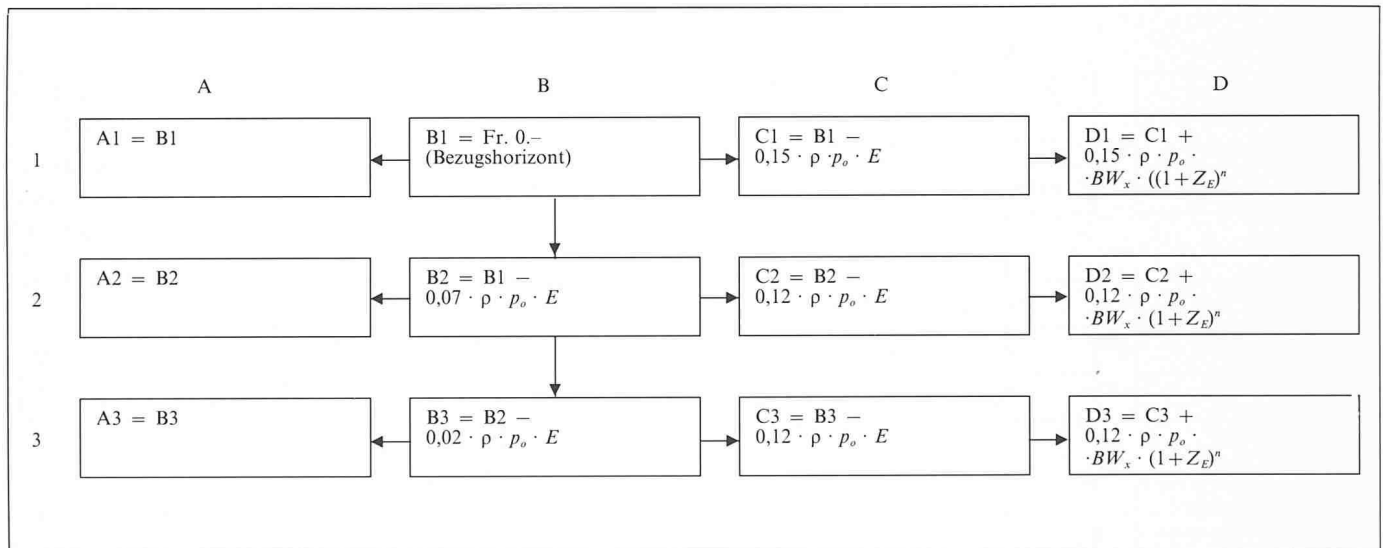


Tabelle 3. Matrix der relativen Energiekostensummen

Tabelle 4. Berechnungsblatt

Kalkulationswerte Baudaten		Var I	Var II	Var III
Materialpreis Schaumglas «M _{SG} »	[Fr/m ³]	425.-	425.-	425.-
Materialpreis extrud. Polystyrol «M _{PS} »	[Fr/m ³]	280.-	280.-	280.-
α = M _{SG} /M _{PS}	[-]	1,52	1,52	1,52
β = [Verlegen PS + Kosten Vlies]/M _{PS}	[m ⁻² · m ³] = [m]	0,01	0,01	0,01
γ = [allf. Einspar. 2. Lage Abdicht. b. Duo-D.]/M _{PS}	[m ⁻² · m ³] = [m]	-	-	0,025
δ = [späteres Umkies + event. Nachdichten]/M _{PS} (heutige Preisbasis)	[m ⁻² · m ³] = [m]	(immer 2 Lagen) 0,05	(immer 1 Lage) -	0,10
n = Planungshorizont	[a]	30	30	30
x = Zeitpt. für event. Nachrüstung (1 ≤ x ≤ n)	[a]	10	15	15
Z _B = Kapitalverzinsung Baukosten	[-]	0,05	0,10	0,08
± t _B = nominale Bauteuerung	[-]	+ 0,035	± 0,0	+ 0,025
Kalkulationswerte Energiedaten				
ρ = HGT · 24 · 10 ⁻³ /η = Klimafaktor	[°K · h]	100	100	100
p _o = Energiepreis zum Zeitpunkt «Null» (= heute)	[Fr/kWh]	0,05	0,04	0,075
y = Zeitpt. für allf. Energiepreisknick (1 ≤ x ≤ y ≤ n)	[a]	10	15	20
Z _E = Kapitalverzinsung Energiekosten (Z _E ≤ Z _B)	[-]	± 0,0	0,04	0,08
± t _{E1} = nominale Energieteuerung bis zum Zeitpt. y	[-]	-0,01	+0,01	+0,08
± t _{E2} = nominale Energieteuerung ab dem Zeitpt. y	[-]	+0,05	+0,12	-0,01
BW _y = f(Z _E , ± t _{E1} , y)	allg.: BW _α = $\frac{1}{Z-t} \left[1 - \left(\frac{1+t}{1+Z} \right)^α \right]$			
BW _{n-y} = f(Z _E , t _{E2} , n, y)				
BW _x = f(Z _E , ± t _{E1} , x)	→ BW _x = ...	[-]		
E = [BW _y · (1 + Z _E) ⁿ + (1 ± t _{E1}) ^y · BW _{n-y} · (1 + Z _E) ^{n-y}]	[-]	9,56	11,84	13,89
		39,47	74,63	209,50

Tabelle 5. Berechnete relative Gesamtkostensummen

Var. I		A	B	C	D
1		-13,05	Fr. 0.—/m ²	84,70	125,75
		Fr. 0.—/m ²	Fr. 0.—/m ²	- 29,60	- 22,40
		-13,05	Fr. 0.—/m ²	55,10	103,35
2		17,45	36,80	133,60	173,05
		-13,80	-13,80	- 37,50	- 31,75
		3,65	23.—	96,10	141,30
3		35,85	55,20	164,10	201,90
		-17,75	-17,75	- 41,45	- 35,70
		18,10	37,45	122,65	166,20
Var. II		A	B	C	D
1		-52,75	Fr. 0.—/m ²	342.—	81,90
		Fr. 0.—/m ²	Fr. 0.—/m ²	- 44,80	- 21,75
		-52,75	Fr. 0.—/m ²	297,20	60,15
2		70,35	148,50	539,35	242,05
		-20,90	- 20,90	- 56,70	- 38,25
		49,45	127,60	482,65	203,80
3		144,65	222,80	662,50	328,05
		- 26,90	- 26,90	- 62,70	- 44,25
		117,75	195,90	599,80	283,80
Var. III		A	B	C	D
1		-100,85	Fr. 0.—/m ²	126,80	218,70
		Fr. 0.—/m ²	Fr. 0.—/m ²	-235,65	- 78,45
		-100,85	Fr. 0.—/m ²	-108,85	140,25
2		- 29,85	85,65	240,60	317,20
		-110.—	-110.—	-298,50	-183,65
		-139,85	- 24,35	- 57,90	133,55
3		13.—	128,50	311,65	372,90
		-141,40	-141,40	-329,95	-204,05
		-128,40	- 12,90	- 18,30	168,85

Es ist also davon auszugehen, dass die Produktwahl «Schaumglas» im Flachdachbau stets auch auf besondere abdichtungstechnische und baumechanische Erfordernisse zurückgeführt werden kann. Demnach ist es einleuchtend, dass ebenfalls in energetisch-betriebswirtschaftlicher Hinsicht, wenigstens in einer ersten Evaluation, nur Optimierungsvergleiche unter den Dachsystemen «Verbunddach» und »Duo-Verbunddach» angestellt werden sollen. Vergleiche zu andersartigen Dachsystemen müssen selbstverständlich möglich sein – eine Wertung soll in solchen Fällen aber stets unter Einbezug der unterschiedlichen Nutz- und Beanspruchbarkeit der verschiedenen Dachsysteme erfolgen.

Die nachfolgenden Optimierungsüberlegungen können auf vier «Grundvergleiche» zurückgeführt werden:

1. Vergleich von reinen Verbunddächern mit unterschiedlichem k-Wert und gleichem Erstellungszeitpunkt.

Z. B. bei einem λ_r -Wert von 0,041 W/mK für Foamglas T4 kann zwischen $d = 9$ cm für einen maximal zulässigen k-Wert $\approx 0,4$ W/m²K, und $d = 12$ cm mit einem resultierenden $k \approx 0,31$ W/m²K variiert werden.

2. Vergleich von reinen Verbunddächern und Duo-Verbunddächern mit gleichem k-Wert und gleichem Erstellungszeitpunkt.

Weil für den Duo-Dämmanteil mit $\lambda_r = 1,2 \times 0,034 = 0,041$ W/mK (20% Zuschlag) gerechnet werden muss, kann ein Teil der Dämmstärke des reinen Verbunddaches direkt durch eine gleichdicke Duo-Dämmung substituiert werden.

3. Vergleich von Duo-Verbunddächern mit unterschiedlichem k-Wert und gleichem Erstellungszeitpunkt.

Diese Vergleiche können aus 1. und 2. abgeleitet werden.

4. Vergleich von Duo-Verbunddächern mit gleichem k-Wert – entweder sogleich als Duo-Verbunddach erstellt oder als Verbunddach-Verstärkung zu einem späteren (variablen) Zeitpunkt ergänzt.

Nebst der Erstellung von Duo-Verbunddächern (mit allfälliger Einsparung einer Abdichtungslage) können also zunächst auch reine Verbunddächer mit höherem k-Wert gebaut, und diese zu gegebener Zeit mit relativ geringem Zusatzaufwand nachgerüstet werden.

System-Matrix von Verbunddächern

Die Konstruktionsvarianten in der *System-Matrix* (Tabelle 1) stellen eine Vorauswahl sinnvoller Kombinationen dar. Spalte A bis C sind «Sofortlösungen»; Spalte D ist als Nachrüstung eines reinen Verbunddachs in ein Duo-Verbunddach zum Zeitpunkt x ($1 \leq x \leq n$) zu verstehen.

Die System-Matrix kann nun in eine Matrix der *relativen Baukosten* (Tabelle 2), und in eine Matrix der *relativen Energiekosten* (Tabelle 3) zerlegt werden. Die beiden Relativbeträge je Konstruktion werden dabei auf einen einheitlichen, aber frei wählbaren Planungshorizont entsprechend n Jahren Laufzeit aufsummiert. Die Verbunddachkonstruktion B1 nach System-Matrix – d. h. 9 cm Schaumglas mit k -Wert $0,405 \text{ W/m}^2\text{K}$ – wird als Basis-konstruktion mit aufgezinsten Relativkosten «Bau (-Investition)» von Fr. 0.–, und summierten Relativkosten «Energie (-Betrieb)» von Fr. 0.– definiert. Alle Kostenangaben der anderen Systeme verstehen sich also stets als \pm Kosten-summe zur Basis B1.

Die zur Berechnung der relativen Baukostensummen notwendigen Grössen und Operationen sind in der Matrix der *relativen Baukosten* (Tabelle 2) eingetragen. Die einzelnen Kenngrössen sind im Berechnungsblatt (Tabelle 4) definiert; sie können nach Belieben variiert werden.

In analoger Weise wie die Matrix der relativen Baukosten gestaltet sich jene der *relativen Energiekosten* (Tabelle 3). Die benötigten Barwertfaktoren sind im Jahrbuch «CRB-Baukostendaten» publiziert. Allgemein gilt:

$$BW_a = \frac{1}{Z-t} \cdot \left[1 - \left(\frac{1+t}{1+Z} \right)^a \right]$$

falls:

$$t = z, \quad BW_a = \frac{a}{1+Z}$$

Die Formel für E (Tabelle 4) erlaubt es, nicht bloss eine prognostizierte Energiepreisteuerung ab dem Investitionszeitpunkt zu berücksichtigen, sondern sogar deren zwei. Z. B.: von Zeitpunkt «Null» bis Zeitpunkt y : $t_{E1} = -4\%$ pa.; von Zeitpunkt y bis Zeitpunkt n : $t_{E2} = +5\%$ pa.

Aus berechnungstechnischen Gründen muss hier die Bedingung $x \leq y$ eingehalten sein. Der Zeitpunkt x einer allfälligen Nachrüstung des Verbunddachs zum Duo-Verbunddach muss also spätestens bis zum Zeitpunkt des allfälligen Energiepreisknicks erfolgen.

Die Formel zur Ermittlung der relativen Kosten sind für die vorgeschlagenen 12 Dachsysteme allgemein gültig. Die konkreten Ergebnisse werden nach erfolgter Festlegung aller massgebenden Berechnungsvariablen durch Superposition der jeweiligen Baukosten und Energiekosten ermittelt. Sie können in die abgebildete, leere Berechnungs-Matrix eingetragen werden. Falls nicht die Relativgrössen aller 12 Dachsysteme, sondern beispielsweise nur die Vergleiche zwischen A1, B2 und D3 interessieren, so wählt man den jeweils kürzesten Berechnungsweg gemäss den in der Matrix eingezeichneten Berechnungspfeilen.

Beispiele und Kommentar

Wie dehnbar der Begriff «betriebswirtschaftlich optimale Konstruktion» sein kann, lässt sich aus Tabelle 4 erahnen.

Allein zum Vergleich der 12 artverwandten, praktisch nutzungs-gleichen Dachkonstruktionen müssen 15 Einflussfaktoren berücksichtigt werden. Von den 15 Einflussfaktoren weisen deren sechs (δ , x , $\pm t_B$) y , $\pm t_{E1}$, $\pm t_{E2}$) ausgesprochenen Prognosecharakter auf; und falls die Variante «Nachrüstung» ausgeklammert wird, sind nur noch y , $\pm t_{E1}$, $\pm t_{E2}$ mit Unsicherheit behaftet. Die übrigen Einflussgrössen können verbindlich vereinbart werden.

Als Beispiele werden für die zwölf Dachkonstruktionen drei Varianten (Tabelle 5) mit teilweise veränderten Einflussgrössen durchgerechnet und kommentiert.

Mit den Daten zu Variante I (Tabelle 5) wird das vom Basis-System B1 abgeleitete Duo-Verbunddach A1 ($\cong 0,4 \text{ W/m}^2\text{K}$) das gesamt-kostengünstigste der untersuchten Systeme.

Bei Variante II (Tabelle 5) stellt das Duo-Verbunddach A1 wiederum die günstigste Lösung dar. Interessant ist bei den hier verwendeten Kalkulationswerten aber auch die Tatsache, dass eine

«Nachrüstung» des reinen Verbunddachs zu einem Duo-Verbunddach – d. h. die nachträgliche k -Wert-Verbesserung zum untersuchten Zeitpunkt $x = 15$ Jahre – wesentlich kostengünstiger wird als die entsprechende, anfänglich ausgeführte Duo-Verbunddach-Konstruktion.

Mit den gemäss Variante III (Tabelle 5) gewählten Daten wird das Duo-Verbunddach A2 mit $k = 0,335 \text{ W/m}^2\text{K}$ das kostengünstigste. Den höheren Baukosten infolge höherer Investitionsverzinsung stehen wegen veränderter Energiepreisteuerung und -verzinsung überproportional höhere Energiekosten gegenüber, welche bei abnehmendem k -Wert eingespart werden.

Die *Relativkostensummen von verschiedenen Varianten können nicht miteinander verglichen werden*, d. h.: es lassen sich nur Ergebnisse miteinander vergleichen, welche auf den gleichen Berechnungsannahmen basieren.

Ein Vergleich zwischen den Dachkonstruktionen nach System-Matrix und einem völlig andersartigen Dachsystem mit anderem k -Wert ist zwar – bei gleichen Kalkulationsannahmen – möglich; ob der Vergleich aber – vor allem bei unterschiedlicher Dachnutzung – auch sinnvoll ist, muss von Fall zu Fall entschieden werden.

Ein Gesamtkostenvergleich z. B. zwischen einem bituminösen Korkdach mit $k = 0,4 \text{ W/m}^2\text{K}$ und einem Duo-Verbunddach mit $k = 0,2 \text{ W/m}^2\text{K}$ gestaltet sich wie folgt:

Die Gesamtkosten des Korkdachs werden ermittelt. Ebenso werden die Gesamtkosten des Basisverbunddachs B1 bestimmt und mit den relativen Gesamtkosten des zu vergleichenden Duo-Verbunddachs superponiert. Damit lässt sich die Differenz der Gesamtkosten ermitteln, immer bezogen auf den Planungshorizont zum Zeitpunkt n .

Dabei ist zu beachten, das für die Energiekosten des Korkdachs und des Basisdachs je mit $k_{\text{vorh.}} \cdot \rho \cdot p_o \cdot E$, und nicht, wie bei den relativen Gesamtkosten für das Duo-Verbunddach, mit $\Delta k \cdot \rho \cdot p_o \cdot E$ zu rechnen ist (vgl. Tabellen).

Adresse des Verfassers: H. Bangarter, Ing. SIA, Weder + Bangarter AG, Ingenieurbüro, Waffenplatzstrasse 63, 8002 Zürich.