

# Szénre telepített hőerőművekről

Dr. ZAMBÓ JÁNOS okl. bányamérnök, akadémikus, Kossuth-díjas és Állami Díjas tanszékvezető egyetemi tanár  
(Nehézipari Műszaki Egyetem, Bányaműveléstan Tanszék, Miskolc)

Adott szénelőfordulásra telepíthető hőerőművek optimális kapacitása meghatározható a fajlagos ráfordítás minimuma és a tiszta haszon maximuma alapján, mindkét esetben kamatosítás nélkül és kamatosítással.

A szerző bemutatja az optimális kapacitás számítási módját és elemzi a fajlagos költség változását a kapacitás függvényében.

Kimutatja, hogy a magas kamatláb, 12% már olyan torzulásokat hoz létre, amelyek nem engedhetők meg.

Végül hat pontban foglalja össze a vizsgálatból levezethető következtetéseket.

Szénelőfordulásra telepíthető hőerőmű optimális termelési kapacitásának meghatározásához költségfüggvényekre van szükség. Az erőművek beruházási költsége szoros összefüggésben van az erőmű kapacitásával. A szénre telepített erőművek esetében a beruházási költség még a szén kalóriaértékével is összefügg. A rendelkezésünkre álló adatok alapján a szénre telepíthető erőművek beruházási költségfüggvényét regressziós eljárással meghatározhattuk, és az alábbi eredményre jutottunk (1972. évi árszinten):

$$K_{B,S} = aT^{\mu}c^{\omega} = 105T^{0,838}c^{-0,142}$$

ahol  $T$  az erőmű kapacitása MW-ban,  $c$  a szén kalóriaértéke kcal/kg-ban. A  $K_{B,S}$  dimenziója  $10^6$  Ft.

Ha a lignit, a szén kalória értéke rendre 1500; 3000; 4500; 6000 kcal/kg, akkor rendre:

1500	$K_{B,S} = 37,2 T^{0,838}$
3000	$K_{B,S} = 33,7 T^{0,838}$
4500	$K_{B,S} = 31,8 T^{0,838}$
6000	$K_{B,S} = 30,5 T^{0,838}$

Az összehasonlítás kedvéért megadjuk az atomerőművekre vonatkozó, ugyancsak a hazai adatokból regressziós úton számított beruházási költséget is:

$$K_{B,A} = 38,7 T^{0,838}$$

Ezek szerint az atomerőmű beruházási költsége kerekén 22%-kal lenne nagyobb, mint például 4500 kcal/kg-os szénre telepített erőmű beruházási költsége egyező kapacitások mellett.

Szénhidrogénekre telepített erőművek esetében hasonló körülmények között számított beruházási költségfüggvény:

$$K_{B,H} = 35,2 T^{0,794}$$

A szénbázisú erőművek egyszerű, kamatosítás nélküli fajlagos költségfüggvényét az alábbi formában lehet felírni:

$$k = k_B + k_V = \frac{aT^{\mu}c^{\omega}}{W_0} + \frac{b}{T^{1-\nu}}$$

ahol  $W_0$  a szénbázisból nyerhető összes  $10^6$  kWó. A  $b$  együttható és a  $\nu$  kitevő értékét szintén regressziós alapon lehet meghatározni.  $k_B$  a beruházásból eredő költség,  $k_V$  pedig az üzemi költség.

Az egyszerű ráfordítás minimuma szerinti opti-

mális kapacitás megadható:

$$T_0 = \left[ \frac{(1-\nu)bW_0}{\mu ac^{\omega}} \right]^{\frac{1}{\mu-\nu+1}}$$

Példaképpen tekintsünk egy lignitelőfordulást, amelynek jellemző adatai:  $c = 1600$  kcal/kg és  $W_0 = 25 \cdot 10^4 \cdot 10^6$  kWó.

A  $\nu$  kitevő az erőművek szolgáltatott adatok alapján a regressziós függvények összefüggéseinek segítségével volt számítható. Esetünkben:  $\nu = 0,870$ .

$b$  együttható példánkban legyen: 1,1. Ezeknek megfelelően:

$$k_V = \frac{1,1}{T^{0,130}}$$

$k_V$  dimenziója Ft/kWó, ha  $T$  dimenziója MW.

A  $k_V$  fajlagos költség két részre bomlik:

$$k_V = k_t + k_a$$

azaz a tüzelőanyag ( $k_t$ ) és az átalakítás ( $k_a$ ) költségére. Szénbázisú hazai erőművekben a  $k_t$  a  $k_V$ -nek 30–42%. A  $b$  együttható függ tehát a szénelőfordulás jellegétől is. Az általunk megválasztott  $b$  érték (1,1) arra utal, hogy a külszíni műveléses lignitelőfordulás meglehetősen kedvezőtlen. Kedvezőbb körülmények között a  $b$  érték kisebb lehet. Vizsgálatunk azonban általános jellegű, a konkrét példa csak a könnyebb tájékozódást szolgálja.

A szóban forgó lignitelőfordulásra telepíthető erőmű egyszerű fajlagos termelési költsége, ha  $b = 1,1$ :

$$k = \frac{105T^{0,838}}{25 \cdot 10^4 \cdot 1600^{0,142}} + \frac{1,1}{T^{0,130}}$$

ahonnan az optimális kapacitás:

$$T_0 = \left( \frac{0,130 \cdot 1,1 \cdot 25 \cdot 10^4 \cdot 1600^{0,142}}{0,838 \cdot 105} \right)^{\frac{1}{0,968}} = 1463 \text{ MW}$$

Az optimális kapacitáshoz tartozó fajlagos költség:  $k_0 = 0,493$  Ft/kWó.

A különböző  $b$  értékek szerint írhatók az alábbi sorok:

$b$	0,7	0,8	0,9	1,0	1,1	
$T_0$	917	1052	1188	1325	1463	MW
$k_0$	0,333	0,374	0,414	0,454	0,493	Ft/kWó
$k_{B,0}$	0,045	0,050	0,056	0,061	0,066	Ft/kWó
$k_{V,0}$	0,288	0,324	0,358	0,393	0,427	Ft/kWó

Az optimális értékeket ( $T_0$ ;  $k_0$ ) tekintsük alapnak. Így ezekhez viszonyíthatunk:

$$\lambda = \frac{T}{T_0}$$

és

$$\eta\% = \frac{k}{k_0} 100$$

ahol a  $T$  és  $k$  összetartozó értékpárok.



Behelyettesítések után az alábbi összefüggésre jutunk:

$$\eta\% = \frac{(1-\nu)\lambda^{\mu-\nu+1} + \mu}{(\mu-\nu+1)\lambda^{1-\nu}} 100$$

Ezzel egy lényeges és általános érvényű összefüggésre jutottunk, amely megmutatja, hogyan növekszik a fajlagos termelési költség, ha az optimálisnak megismert kapacitás ( $T_o$ ) helyett egy másik kapacitással ( $T = \lambda T_o$ ) számolunk. A számított optimális kapacitásnak csak elvi jelentősége van, hiszen az erőművekben a ténylegesen megvalósítható kapacitások lépcsőzetesen jelentkeznek. A függvények tehát csak elvileg folyamatosak, gyakorlatilag azok a pontok jönnek számításba, amelyeket a lépcsők kijelölnek.

Az összefüggésnek érdekessége, hogy az  $\eta$ -nak  $\lambda$  függvényében való változását csak a  $\mu$  és a  $\nu$  kitevők határozzák meg, az  $a$  és  $b$  koefficienseknek nincs szerepük.

Esetünkben:

$$\eta\% = \frac{0,130\lambda^{0,968} + 0,838}{0,968\lambda^{0,130}} 100$$

Az 1. ábra megmutatja  $\eta$  változását  $\lambda$  függvényében. Jól látható, hogy a fajlagos költség az optimális kapacitás környékén nem érzékeny a  $\lambda$ , illetve a  $T$  változására. Következik ebből, hogy a számított optimális termelési kapacitás csak iránymutató, a tényleges kapacitás eshet ennek a környékére bárhova. A lépcsőkben jelentkező erőművi tényleges kapacitások közül azt célszerű választani, amelyik a  $T_o$ -hoz legközelebb esik, sőt még egyéb szempontokat is figyelembe lehet venni. Ilyen lehet például az években kifejezett, az optimálisnál nagyobb üzemidő.

Ha a  $\mu$  és  $\nu$  kitevők nem nagyon különböznek egymástól, akkor számítási egyszerűsítéshez is folyamodhatunk azzal, hogy a két kitevőt azonosnak tekintjük. Legyen esetünkben  $\mu = \nu = 0,838$ .

Ennek megfelelően:

$$T'_o = \frac{(1-\mu)bW_o}{\mu ac^w} = 0,1945 \frac{b}{a'} W_o = 0,1945 \psi W_o$$

$c = 1600$  kcal/kg esetében  $a' = 36,83$ . Ha  $b = 1,1$ , akkor  $\psi = 0,02987$ , így:

$$T'_o = 0,00581 W_o$$

amikor  $T'_o$  dimenziója MW, ha  $W_o$  dimenziója  $10^6$  kWó.

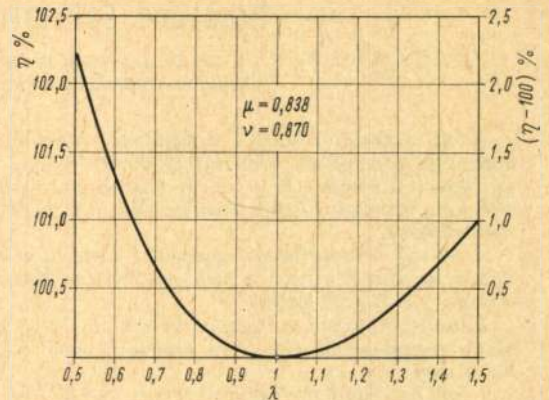
Az előbbi példánkban  $W_o = 25 \cdot 10^4 \cdot 10^6$  kWó, így a megközelítő érték  $T'_o = 1453$  MW, szemben az 1463 MW-al. A változás csak 0,7%, holott a  $\nu$  kitevő változása 3,8%.

A  $\psi$  értéke változhat az árváltozások következtében. Ha az árváltozás százalékosan  $a$ -nál és  $b$ -nél is ugyanaz, akkor a  $\psi$  viszonyszám nem változik.

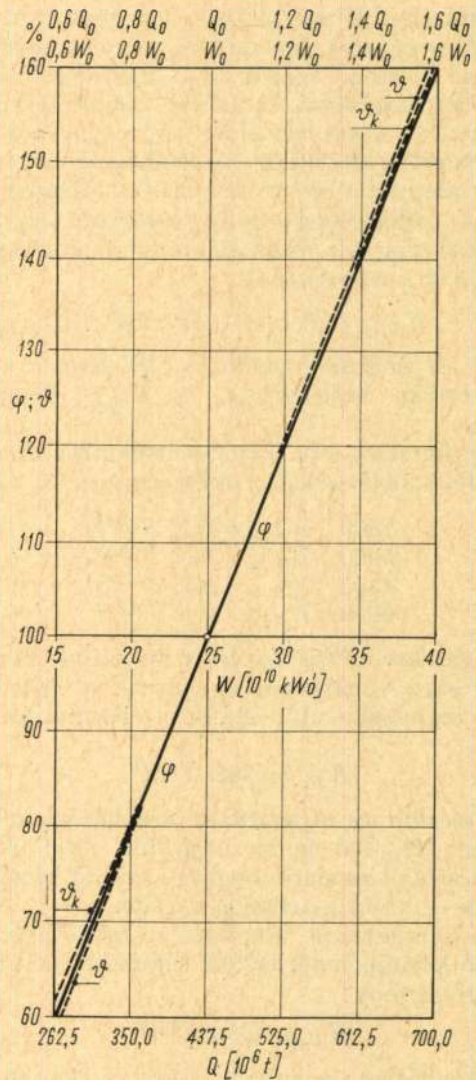
A  $\mu$  és  $\nu$  kitevők időállóak, hiszen az  $(1-\mu)$  100, illetve az  $(1-\nu)$  100 értéke azt fejezik ki, hogy a költségek hány százaléka az ún. „állandó jellegű” költség. Ez pedig eléggé időálló érték.

Számítható az optimális elméleti üzemidő is:

$$N_o = \frac{W_o}{8,76T_o}$$



1. ábra



2. ábra

ahol  $N_o$  éveket jelent, ha  $W_o$  dimenziója  $10^6$  kWó és  $T_o$  dimenziója MW.

Eddig a  $W_o$  értékét adottnak tételeztük fel. Legyen most változó:  $W$ . Az egyszerűsített összefüggésből következik, hogy a  $T'_o$  a  $W$ -vel proporcionálisan változik. Következik ebből, hogy az  $N_o$  optimális idő változatlan, ha a paraméterek változatlanok.



Mivel az  $a'$ ;  $\mu$ ;  $\nu$  paraméterek nem függenek a lignitelfordulás jellegétől, azért ez az állandónak tekinthető optimális üzemi idő csak a lignitelfordulás jellegével szoros összefüggésben levő  $b$  koeficiens függvénye. Esetünkben:

$$N'_o = \frac{21,62}{b}$$

Felírható tehát az alábbi sor kerek évekkel:

$b$	0,7	0,8	0,9	1,0	1,1
$N_o$	31	27	24	22	20

A 2. ábrán az abszcisszán a  $W$  változását tüntettük fel. Az előbbi példának megfelelően legyen  $W_o = 25 \cdot 10^4 \cdot 10^6$  kWó.

Egy tetszőleges  $W$  esetében a %-os változás

$$\varphi\% = \frac{W}{W_o} 100 = \frac{W}{25 \cdot 10^2 \cdot 10^6}$$

Az egyszerűsített összefüggés alapján a  $\varphi$  százalékhöz tartozó optimális erőműkapacitás példánkban:

$$T'_{w,o} = 14,53 \varphi$$

A szigorú összefüggés szerint számított optimális erőmű kapacitás pedig:

$$T_{w,o} = 14,63 \vartheta$$

amikor  $\vartheta$  változó és változása az ábrán látható. Megfigyelhető, hogy a  $\vartheta$  görbe jól simul a  $\varphi$  egyeneshez. Szigorú értelemben véve az optimális üzemi idő már nem állandó, csak gyakorlatilag tekinthető annak.

A 2. ábra abszcisszáján a bányaiüzem kitermelhető ásványvagyonának ( $Q$ ) változását is feltüntettük, hiszen  $\bar{W}$ -ről egyszerűen lehet  $Q$ -ra áttérni. Példánkban 1 kWó-nak 1,75 kg 1600 kcal/kg-os lignit felel meg.

Két különböző  $W$ , illetve  $Q$  értékhez rendelt optimális kapacitáshoz tartozó két fajlagos költség aránya általános formában fejezhető ki:

$$\eta_v = 100 \frac{k_{0,1}}{k_{0,2}} = 100 \left( \frac{W_2}{W_1} \right)^{\frac{1-\nu}{\mu-\nu+1}} =$$

$$= 100 \left( \frac{Q_2}{Q_1} \right)^{\frac{1-\nu}{\mu-\nu+1}} = 100 \left( \frac{\varphi}{100} \right)^{\frac{1-\nu}{\mu-\nu+1}}$$

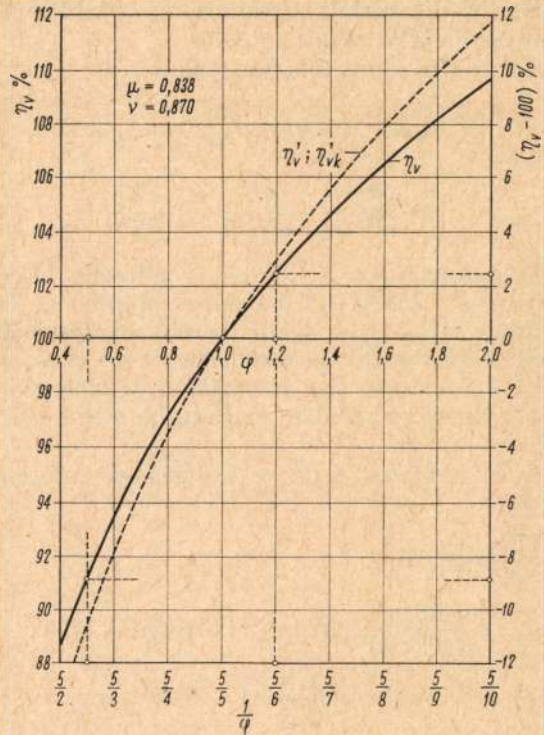
Esetünkben:

$$\eta_v = 100 \left( \frac{\varphi}{100} \right)^{0,1343}$$

Ezek az összefüggések természetesen csak olyan két előfordulás összehasonlítására alkalmasak, amelyeknél az  $a'$  és  $b$  koeficiens azonosak. A  $\mu$  és  $\nu$  kitevőket változatlanok fogadtuk el.

Legyen például  $Q_2 = 480 \cdot 10^6$  t, és legyen  $Q_1 = 400 \cdot 10^6$  t, azaz  $\varphi = 120\%$ . Így  $\eta_v = 102,5\%$ . Ha tehát a  $480 \cdot 10^6$  t ásványvagyonhoz rendelt optimális kapacitáshoz tartozó fajlagos költség 100, akkor a  $400 \cdot 10^6$  t-hoz rendelt ugyanilyen értelmű fajlagos költség 102,5.

Mivel az egyszerűsített összefüggés ( $\mu = \nu$ ) szerint az erőmű optimális kapacitása proporcionális a



3. ábra

szénvagyonnal, azért

$$\eta'_v = 100 \left( \frac{\varphi}{100} \right)^{1-\mu}$$

Esetünkben:

$$\eta'_v = 100 \left( \frac{\varphi}{100} \right)^{0,162}$$

összefüggés megközelítően érvényes. Természetesen az  $\eta_v$  (variabilis) nem tévesztendő össze a korábban értelmezett  $\eta$ -val.  $\eta_v$  és  $\eta'_v$  változása esetünkben a 3. ábrán látható.

Ha arra gondolunk, hogy az  $(1-\mu)$  és az  $(1-\nu)$  érték az ún. „állandó” költséghányadot fejezi ki, akkor már érthetőbbé válnak ezek az összefüggések. Az erőművekben ugyanis ez a hányad viszonylag kicsi. Úgy is mondhatjuk, hogy az erőművekben a kapacitással proporcionális költség viszonylag nagy részarányt képvisel.

Az optimális kapacitás meghatározható a kamatos ráfordítás minimuma alapján is. Legyen a kamattényező:  $p$  (1,05; 1,06; ... , 1,12). Továbbá az egyszerűbb jelölés kedvéért:  $p-1 = \delta$

Legyen először most is  $W$  állandó:  $W_o$

A kamatosítás révén a beruházási költség évi rátái a beruházás ideje alatt kamatoznak az üzem megindulásáig, így a  $K_B$  helyébe  $K'_B$  lép, amikor  $K'_B > K_B$ , és  $K'_B = fK_B$ .

A kamatos ráfordítás a beruházási összeget, illetve ennek fajlagos értékét módosítja, növeli. Olyan  $K_{B,k}$  beruházási költséget kell alapul venni, amelyre érvényes az alábbi összefüggés:

$$K'_B p^N = \frac{K_{B,k}}{N} \frac{p^N - 1}{\delta}$$

ahol  $N$  az ismeretlen üzemi idő:

$$N = \frac{W_o}{\alpha T}$$



Ha  $W$  dimenziója továbbra is  $10^6$  kWó és  $T$  dimenziója MW, akkor  $\alpha = 8,76$ .

A kamatos fajlagos költség tehát:

$$k_k = k_{B,k} + k_v = \frac{K_{B,k}}{W_0} + k_v = \frac{\delta fac^\omega}{\alpha T^{1-\mu}} \frac{p^N}{p^N - 1} + \frac{b}{T^{1-\nu}}$$

Tulajdonképpen a  $b$  érték is változik, hiszen a  $b$  értékben a felhasznált szén, esetünkben a lignit költsége is szerepel. Kamatosítás révén a bányauzem kamatos fajlagos költsége is megnövekszik, ezért a  $b$  helyett egy  $b'$  értékkel kellene számolnunk. Egyelőre azonban maradjunk meg a  $b$  értékénél.

A  $k_k$  kamatos fajlagos költségnek minimuma lehet,

ha  $\frac{dk_k}{dT} = 0$ , azaz:

$$\frac{\delta fac^\omega p^N}{\alpha (p^N - 1)^2} [N \ln p - (1 - \mu)(p^N - 1)] - (1 - \nu)b \left(\frac{W_0}{\alpha}\right)^{\nu - \mu} N \mu^{-\nu} = 0$$

A kamatlábat és ezzel a kamattényezőt meg lehet választani. A ma érvényben levő kamatláb 12%, ennek megfelelően:  $p = 1,12$ .

Legyen példánk most is az előbbi, azaz legyen  $W_0 = 25 \cdot 10^4 \cdot 10^6$  kWó, és legyen  $b = 1,1$ . Az egyszerűség kedvéért  $f$  legyen az egységgel egyenlő. Az optimális üzemidő most  $N_{o,k} = 12,9$  év és ennek  $T_{o,k} = 2212$  MW kapacitás felel meg, szemben az 1463 MW kapacitással. A 12%-os kamatláb tehát növelte a kapacitást éspedig

$$\frac{221\ 200}{1463} = 151\% \text{-ra.}$$

Ezek után figyelembe vehetjük azt a körülményt, hogy a  $b$  helyébe  $b'$  lép. Ahogy az erőmű esetében láttuk, ugyanúgy a bányauzem esetében is számítható a kamatosítás nélküli fajlagos költség ( $k_b$ ) és a kamatos fajlagos költség ( $k_{b,k}$ )  $N_{o,k}$  és  $p$  mellett. Ennek birtokában az erőműre vonatkozó  $k_v$  helyett számítható  $k_{v,k}$  és így

$$\frac{b'_1}{T_{o,k}^{1-\nu}} = k_{v,k}$$

összefüggésből a  $b'_1$  kifejezhető. Ezzel a  $b'_1$  értékkel megismételjük a fent leírt számítást, amikor egy újabb  $N_{o,k,1}$  értékre jutunk. Ezzel tulajdonképpen iterációs eljárásához folyamodtunk (...  $b'_2, N_{o,k,2}$ ; ...), és az iterációs eljárást addig lehet folytatni, amíg a kiinduló  $N_{o,k,i}$  érték gyakorlatilag megegyezik a számított  $N_{o,k,i+1}$  értékkel. Rendszerint két lépés elegendő. A gyakorlati esetekben a legelső  $N_{o,k}$  érték az utolsó lépés  $N_{o,k}$  értékétől nem számottevően különbözik! Az eljárásnak csak elvi jelentősége van.

Legyen a  $W$  változó. Ha most is:

$$\varphi\% = \frac{W}{25 \cdot 10^2 \cdot 10^6}$$

akkor most a

$$\vartheta_k = \frac{T_{o,k,v}}{2212} \cdot 100$$

változása ugyancsak a 2. ábrán látható. Gyakorlatilag most is elmondható, hogy  $\varphi \approx \vartheta_k$ , azaz azonos paraméterek mellett  $N_{o,k,v} \approx \text{const}$ .

Ha most is elfogadjuk, hogy  $\mu = \nu = 0,838$ , akkor  $b = \text{const}$ . mellett  $\varphi = \vartheta'_k$ , azaz  $N'_{o,k,v} = \text{const}$ . Valóban, mert  $N'_{o,k,v}$  értékét az alábbi összefüggés adja:

$$\frac{\delta fac^\omega p^N}{\alpha (p^N - 1)^2} [N \ln p - (1 - \mu)(p^N - 1)] = (1 - \mu)b$$

Példánkban számszerűen:

$$0,50453 \frac{1,12^N}{(1,12^N - 1)^2} \cdot$$

$$\cdot [0,11333N - 0,162(1,12^N - 1)] = 0,162b$$

Felírható az alábbi sor a különböző  $b$  értékeknek megfelelően kikerekített évekkel:

$b$	0,7	0,8	0,9	1,0	1,1
$N'_{o,k,v}$	16	15	15	14	13

Látható, hogy a szigorú számítás szerint  $b = 1,1$  esetén  $N_{o,k} = 12,9$  év, a megközelítő számítás szerint pedig 13 év. Az is látható, hogy a 12%-os kamatláb igen nagyfokú torzulást hoz létre, az optimális üzemidőt erősen csökkenti, illetve az optimális kapacitást indokolatlanul megnöveli, továbbá az is, hogy  $b$  érték 10%-os változása még egy évet sem jelent az üzemidőben.

Szigorúan véve itt is el kellene végezni az iterációs eljárást, azaz a  $b$  helyébe meg kellene keresni a  $b'$  értéket, illetve az  $N_{o,k,v,1}$  helyébe az  $N_{o,k,v,i}$  értéket. Az igaz, hogy  $b' > b$ , így  $N_{o,k,v,i} > N_{o,k,v,1}$ . A gyakorlatban a  $b'$  csak néhány százalékkal nagyobb mint  $b$ , így a fenti sorból is látható, hogy a szigorúbb értelemben számított  $N_{o,k,v,i}$  nem számottevően különbözik az  $N_{o,k,v,1}$  értéktől. Az eltérés egy évnél kisebb.

Természetesen elvileg megoldható a probléma iteráció nélkül is. Mivel  $b'$  a bánya kapacitása és így az erőmű kapacitása függvényében fejezhető ki, azért közvetlen módszer is követhető. Az erőmű és a bánya paraméterei (kitevők és koefficiensek) nem egyeznek meg, ezért a közvetlen eljárás lényegesen bonyolultabb. A bonyolultság fokozása azonban ez esetben nem célszerű, mert a lényeghez nem visz érdemlegesen közelebb.

A szélelőfordulásra telepíthető bányauzemnek az erőműtől függetlenül is van optimális termelési kapacitása. Ezzel itt most nem foglalkoztunk, de az ismert módszerrel ez is elvégezhető. A két kapacitást, az erőműt és a bányáét össze lehet vetni. A kettő között rendszerint nincs lényeges különbség.

Az erőmű optimális kapacitását a ráfordítások minimuma alapján közelítettük meg. Megközelíthető a maximális haszon elve alapján is. Könnyű belátni, hogy a kamatosítás nélküli maximális haszon szerinti optimális kapacitás megegyezik a kamatosítás nélküli ráfordítás szerinti optimális kapacitással. Megvizsgáltuk a kamatos maximális haszonra épülő optimális kapacitást is. Ezek a vizsgálatok azt mutatták, hogy ilyen alapon nagyobb



kapacitások adódnak, mint a kamatos ráfordítás minimumához rendelt kapacitások, más szóval az optimális üzemidő tovább csökkenne. Ezért a vizsgálat leírásától el is tekintettünk.

Az elmondottak alapján az alábbi következtetések vonhatók le, még akkor is, ha az elméleti összefüggéseket nem a teljes bonyolultságukban fejtettük ki, hanem csak jó megközelítésekkel operáltunk:

1. A szénre telepített hőerőművek optimális termelési kapacitása és a szénelőfordulás kitermelhető ásványvagyona között gyakorlatilag lineáris kapcsolat van.

2. A ma érvényben levő kamatláb (12%) igen nagy torzulást hoz létre, a kamatos optimális üzemidő nagyon kicsi. *A 12%-os kamatláb már túllépi a realitások határát.* Érthető tehát, hogy a kamatos eljárás szigorúbb elemzésétől el is tekintettünk, illetve azt csak elvileg mutattuk be. A nem szigorú eljárás is elegendő volt ennek a következtetésnek a levonásához.

3. Az elméleti számításokkal megállapított kapacitás természetesen nem valósítható meg, mert az erőműkapacitások lépcsőkben jelentkeznek. A választás célszerűen azoknak a lépcsőknek a valamelyikére esik, amelyek az elméleti kapacitás alatt vannak, figyelembe véve az erőmű megengedhető „korszerűségi” élettartamát. Ennek megfelelően természetesen a fajlagos költség növekszik, ez a növekedés azonban bizonyos határok között nem különösebben számottevő (1. ábra). A fajlagos költség növekedését egy adott előfordulás esetében az

$$\eta\% = \frac{(1-v)\lambda^{\mu-v+1} + \mu}{(\mu-v+1)\lambda^{1-v}} 100$$

összefüggés adja meg, amikor  $\lambda$  a megválasztott lépcsőhöz tartozó kapacitás és az elméleti optimális kapacitás viszonyyszáma. Az  $\eta$  és a  $\lambda$  közötti összefüggést csak az  $\mu$  és  $v$  kitevők határozzák meg. Mivel a kitevők időállóak, az összefüggés is időálló. Az  $\eta$  pontosságát természetesen a  $\mu$  és  $v$  pontossága szabja meg.

Tegyük fel, hogy esetünkben  $(1-v)=0,130$  helyett 10%-kal nagyobb, azaz  $(1-v)=0,143$ , akkor még jelentősen eltérő esetben is, nevezetesen, ha  $\lambda=0,75$ , még akkor is csak annyi a változás, hogy a  $v=0,870$  kitevőhöz tartozó 0,43%-os fajlagos költség növekedés helyébe  $v=0,857$  esetén 0,47%-os növekedés lép, az eltérés mindössze 0,04%.

4. Ha egy időben több ugyanolyan minőségű szénelőfordulás is rendelkezésre áll (variabilis), akkor természetesen, hogy a nagyobb előfordulás ad kedvezőbb fajlagos költséget. Ha két geológiaiag hasonló előfordulást ( $a'$  és  $b$  koefficiensek megegyez-

nek) akarunk összehasonlítani, akkor a fajlagos költségek viszonyát az

$$\eta_v\% = 100 \left( \frac{\varphi}{100} \right)^{\frac{1-v}{\mu-v+1}}$$

szigorú és az

$$\eta'_v\% = 100 \left( \frac{\varphi}{100} \right)^{1-\mu}$$

megközelítő összefüggés adja meg. (Példánkban a 3. ábra.) Ha például az egyik előfordulás szénvagyona kétszer akkora, mint a másiké ( $\varphi=50\%$ ), akkor a fajlagos költségek aránya esetünkben:  $\eta_v=91\%$ .

5. Fontos következtetés a fentiek alapján még a következő lehet: szénbázisú hőerőmű telepítésének nem lehet meghatározó kritériuma például az a követelmény, hogy a szénelőfordulás biztosítson legalább 2000 MW kapacitást és 30 év üzemidőt, hanem inkább az, hogy a szénelőfordulásokra telepíthető erőművek fajlagos költsége hogyan viszonylik az atomerőművek vagy a szénhidrogénekre telepített erőművek fajlagos költségéhez. Az előbbi megszorítás csak akkor jöhet szóba, ha a különböző erőművek fajlagos költsége közel azonos szinten mozog.

6. Képezzük a kamatos és az egyszerű fajlagos költségek különbségét:

$$\Delta = k_k - k = \frac{\delta f a'}{\alpha T^{1-\mu}} \frac{p^N}{p^N - 1} - \frac{a'}{\alpha N T^{1-\mu}} + \frac{b'}{T^{1-v}} - \frac{b}{T^{1-v}}$$

Az egyszerűség kedvéért legyen most is  $f=1$  és  $b'=b$  így:

$$\Delta = \frac{a'}{\alpha T^{1-\mu}} \left( \delta \frac{p^N}{p^N - 1} - \frac{1}{N} \right)$$

Legyen a kamatláb 12%, az üzemidő 30 év, és legyen most is szó 1600 kcal/kg-os lignitelőfordulásról. Ezeknek megfelelően:

$$\Delta = \frac{0,382}{T^{0,162}} \text{ Ft/kWó}$$

Ha  $T$  rendre 500; 1000; 1500 MW, akkor  $\Delta$  rendre: 0,140; 0,125; 0,117 Ft/kWó. Megállapítható tehát, hogy a 12%-os kamatosítás a fajlagos költséget nagymértékben növeli. *A 12%-os kamatláb olyan nagymértékben torzít, ami már nem engedhető meg, mert ferde szemlélethez vezethet azáltal, hogy az előre kalkulált fajlagos költséget képzeten eltúlozza.* Ha az ilyen képzeten eltúlzott fajlagos költséget vetjük össze például az import villamos energia fajlagos költségével, akkor az összevetés már elhagyhatja a realitások határát.

## „AZ EMBER ÉS MŰSZEREI” KIÁLLÍTÁSRÓL

(Az Országos Műszaki Múzeum műszertörténeti kiállítása a Nemzeti Múzeum Dísztermében)

Dr. Osztrovski György akadémikus, 1974. március 8-án nyitotta meg a látogatók számára ezt a jól megrendezett, a műszaki tudományok és műszerek iránt érdeklődők számára igen értékes kiállítást. Megnyitójában áttekintette a műszaki múzeumok ügyének évszázados fejlődéstörténetét hazánkban és ezen belül kiemelten méltatta a Központi Bányászati Múzeum létrejöttének

jelentőségét és néhai dr. Faller Jenő ezzel kapcsolatos multhatatlan érdemét.

Figyelemre méltó és dicséretes az Országos Műszaki Múzeum szakembereinek, dr. Szabadváry Ferenc egyetemi tanár, főigazgató vezetésével kifejtett tevékenysége, melynek eredményeként a Múzeum első nagy, reprezentatív és igen szép gyűjteményes kiállítása létrejött. A kiállításnak szinte technikatörténeti tanulmány-számba menő prospektusa — dr. Horváth Árpád munkája — 225 kiállítási tárgyat sorol fel.

Folytatás a 622. oldalon