

## Capítulo 8

### 5 Um Modelo Geral

O modelo geral examina o equilíbrio da indústria, incorporando os dois tipos de incerteza: a incerteza específica da firma e a agregada da indústria (segue-se o tratamento de Caballero e Pindyck (1992)). Introduziu-se algumas hipóteses simplificadoras, além daquelas já assumidas nas seções anteriores:

- ♦ As firmas são neutras ao risco;
- ♦ A demanda é isoelástica
- ♦ O custo do estágio de ativação é zero ( $I = 0$  e  $X^* = 0$ )
- ♦ Cada firma só produz uma unidade de produto;
- ♦ Não há custos de produção  $\Rightarrow \pi = P$  onde  $\pi$  é o lucro;
- ♦ O número de firmas ativas é  $Q$

A função inversa de demanda que incorpora os dois choques é do tipo:

$$P = X Y Q^{-\varepsilon} \quad (36)$$

onde a elasticidade preço da demanda é  $1/\varepsilon$ ,

$X$  = choque específico da firma

$Y$  = choque agregado da indústria

Os dois choques seguem processos geométricos Brownianos independentes.

O choque específico da firma é dado por:

$$dX = \alpha_x X dt + \sigma_x X dz_x \quad (37)$$

e o choque agregado da indústria:

$$dY = \alpha_y Y dt + \sigma_y Y dz_y \quad (38)$$

onde  $dz_x$  e  $dz_y$  são os incrementos do processo de Wiener, sendo:

$\text{var}(dz_x) = \text{var}(dz_y) = dt$  e  $E[dz_x dz_y] = 0$  Isso significa que eles são independentes, e a correlação  $\rho$  entre eles é zero.

Demonstração:

$$I) \quad \text{var}(dz_x) = \text{var}(dz_y) = dt$$

$$\text{var}(dz) = E[dz - E(dz)]^2 = E[dz^2 - 2dz E(dz) + E^2(dz)]$$

$$\text{var}(dz) = E(dz^2) - 2E[dz E(dz)] + E^2(dz) = E(dz^2) - E^2(dz)$$

Mas lembrando que  $\varepsilon \approx N(0,1)$

$$E(\varepsilon) = 0$$

$$\text{Var}(\varepsilon) = E[\varepsilon - E(\varepsilon)]^2 = E(\varepsilon^2) = 1$$

$$dz = \varepsilon\sqrt{dt} \Rightarrow E(dz) = E(\varepsilon\sqrt{dt}) = \sqrt{dt}E(\varepsilon) = 0$$

$$\Rightarrow E(dz^2) = E(\varepsilon^2 dt) = dtE(\varepsilon^2) = dt$$

Logo,

$$\text{var}(dz) = E[dz^2] = dt \quad dz \approx N(0, dt)$$

$$II) \quad \text{Cov}(dz_x, dz_y) = E[dz_x \cdot dz_y] - \underbrace{E[dz_x]}_0 \cdot \underbrace{E[dz_y]}_0$$

$$\rho_{dz_x, dz_y} = \rho = \frac{\text{Cov}(dz_x, dz_y)}{\sigma_{dz_x} \cdot \sigma_{dz_y}} = \frac{E[dz_x \cdot dz_y]}{\sqrt{dt} \sqrt{dt}}$$

$$E[dz_x \cdot dz_y] = \rho dt$$

Se os dois processos são independentes, a correlação  $\rho$  é zero, então  $E(dz_x \cdot dz_y) = 0$

Outras considerações:

- ♦ Cada firma paga o *sunk cost*  $R$  e recebe o choque inicial  $X$ , que tem distribuição conhecida (veja seção 4).
- ♦ Seja  $\bar{X}$  = valor esperado do choque inicial  $X$ .
- ♦ Não existem custos adicionais de ativação ( $I = 0$ ) e  $\pi$  é sempre positivo ( $\pi > 0$ ).
- ♦ Todos os entrantes se tornam ativos imediatamente.

Na seção 2, referente à incerteza agregada da indústria, o equilíbrio era caracterizado por uma barreira superior no preço ( $\bar{P}$ ). Quando se agrega a incerteza específica da firma, a generalização é uma barreira nos fatores relativos à indústria na equação (36).

$$\text{Defina } W = \frac{P}{X} \quad \text{Então } W = YQ^{-\varepsilon} \quad (39)$$

$$\text{e } \bar{W} = \frac{\bar{P}}{\bar{X}}$$

sendo  $\bar{P}$   $\Rightarrow$  barreira superior da seção 2 e  $\bar{X}$  = valor esperado do choque inicial  $X$ .

Se  $W < \bar{W}$   $\Rightarrow$  não haverá entrada de novas firmas, exceto se ocorrer um choque agregado em Y. Mas as firmas continuarão a sofrer morte de Poisson, então  $dQ = -\lambda Q dt$ .

Se  $W > \bar{W}$   $\Rightarrow$  novas firmas irão entrar, induzindo um processo semelhante ao descrito na seção 2, fazendo  $\bar{W}$  uma barreira superior no processo Browniano geométrico de W.

O movimento Browniano geométrico de Y e o processo de morte de Poisson de Q induzirá um processo Browniano geométrico em W:

$$dW = (\alpha_y + \varepsilon\lambda)Wdt + \sigma W dz_y \quad (40)$$

Demonstração - Equação (40)

$$W = YQ^{-\varepsilon} \quad (39)$$

$$dY = \alpha_y Y dt + \sigma_y Y dz_y \quad (38)$$

e  $dQ = -\lambda Q dt$

Desenvolvendo (39) por Taylor, temos:

$$dW = \frac{\partial W}{\partial Y} dY + \frac{\partial W}{\partial Q} dQ + \frac{1}{2} \frac{\partial^2 W}{\partial Y^2} dY^2 + \frac{1}{2} \frac{\partial^2 W}{\partial Q^2} dQ^2 + \dots$$

$$dW = Q^{-\varepsilon} dY + Y(-\varepsilon)Q^{-\varepsilon-1} dQ + \underbrace{\frac{1}{2} \frac{\partial^2 W}{\partial Y^2} dY^2}_0 + \frac{1}{2} \frac{\partial^2 W}{\partial Q^2} \underbrace{dQ^2}_0$$

$$dW = Q^{-\varepsilon} (\alpha_y Y dt + \sigma_y Y dz_y) + Y(-\varepsilon)Q^{-\varepsilon-1} (-\lambda) Q dt$$

Mas  $W = YQ^{-\varepsilon} \Rightarrow Y = WQ^\varepsilon$

Substituindo:

$$dW = Q^{-\varepsilon} (\alpha_y W Q^\varepsilon dt + \sigma_y W Q^\varepsilon dz_y) + W Q^\varepsilon \varepsilon \lambda Q^{-\varepsilon-1} Q dt$$

$$dW = (\alpha_y W dt + \sigma_y W dz_y) + W \varepsilon \lambda dt$$

$$dW = (\alpha_y + \varepsilon\lambda) dt + \sigma_y W dz_y \quad (40)$$

$\bar{W}$  será determinado endogenamente como parte do sistema de equações de equilíbrio, como será demonstrado a seguir. O valor da firma ativa é dado por:

$$V(X, W) = E \int_0^{\infty} X_t W_t e^{-(r+\lambda)t} dt$$

lembrando que  $W = \frac{P}{X} \Rightarrow P = XW \therefore P = X_t W_t = \pi_t$

Isso equívale ao valor presente do fluxo de lucros em tempo contínuo, onde a taxa de desconto  $(r + \lambda)$  está acrescida de  $\lambda$ , que representa a probabilidade de morte de Poisson.

Isso satisfaz à seguinte equação diferencial<sup>1</sup>:

$$\frac{1}{2}(\sigma_x^2 X^2 V_{xx} + \sigma_y^2 W^2 V_{ww}) + (\alpha_x X V_x + \alpha_w W V_w) - (r + \lambda)V + XW = 0$$

onde  $\alpha_w = (\alpha_y + \varepsilon\lambda)$  da equação (40).

No que se refere à função valor ( $V$ ), tem-se:

- ♦ É homogênea de grau 1 em  $X$ : se  $X$  aumenta,  $P$  aumenta na mesma proporção e, conseqüentemente, o valor da função ( $V$ ) aumenta no mesmo nível. Ou seja, um choque específico da firma é apropriado integralmente pela firma;
- ♦ No entanto, não é homogênea de grau 1 em  $Y$ : um choque agregado da indústria, eleva os preços mas, dada a reação das firmas concorrentes, o período de lucros proporcionalmente maiores é muito curto (efeito barreira superior de preços).

Podemos então, escrever um formato para a função valor como:

$$V(X, W) = X v(W)$$

Substituindo  $V$  na equação diferencial acima obtemos uma equação diferencial ordinária em  $v$ :

$$\frac{1}{2}\sigma_y^2 W^2 v''(W) + \alpha_w W v'(W) - (r + \lambda - \alpha_x)v(W) + W = 0 \quad (41)$$

Demonstração - Equação (41)

Se  $V(X, W) = X v(W)$

$$\begin{array}{ll} V_x = v(W) & V_w = X v'(W) \\ V_{xx} = 0 & V_{ww} = X v''(W) \end{array}$$

Substituindo na EDP acima:

---

<sup>1</sup> Vide demonstração similar no apêndice deste resumo

$$\begin{aligned} \frac{1}{2} \left( 0 + \sigma_y^2 W^2 X v''(W) \right) + (\alpha_x X v(W) + \alpha_w W X v'(W)) - (r + \lambda) X v(W) + XW &= 0 \\ \frac{1}{2} \sigma_y^2 W^2 v''(W) + \alpha_x v(W) + \alpha_w W v'(W) - (r + \lambda) v(W) + W &= 0 \\ \frac{1}{2} \sigma_y^2 W^2 v''(W) + \alpha_w W v'(W) - (r + \lambda - \alpha_x) v(W) + W &= 0 \end{aligned} \quad (41)$$

A solução geral para a equação acima é:

$$v(W) = \frac{W}{r + \lambda - \alpha_x - \alpha_w} - A W^{\beta_1}$$

Onde A é uma constante a ser determinada.

### Análise da Solução Geral

Como a equação diferencial acima é não-homogênea de 2ª ordem de coeficientes variáveis, sua solução geral deve incluir duas partes, uma referente à solução particular e a outra à solução homogênea. Neste caso, o *guess* mais apropriado seria do tipo:

$$v(W) = A_1 W^{\beta_1} + A_2 W^{\beta_2} + \frac{W}{r + \lambda - \alpha_x - \alpha_w}$$

onde  $(r + \lambda - \alpha_x - \alpha_w) > 0$ , para ter sentido econômico.

Analisando os termos do lado direito de  $v(W)$ , tem-se:

- 1º termo - relativo à raiz positiva,  $\beta_1$  (onde  $\beta_1 > 1$ ):  $A_1 W^{\beta_1}$  representa redução no valor  $v(W)$ , decorrente do fato de a possibilidade de entrada livre estabelecer um teto no processo de  $W$ . Quanto maior  $W$ , mais próximo da barreira  $\bar{W}$  e, portanto, maior será o desconto no valor presente do projeto, portanto o termo  $A_1$  tem que ser negativo.
- 2º termo - relativo à raiz negativa  $\beta_2$ : se  $W \rightarrow 0 \Rightarrow v(W) \rightarrow \infty$ , o que é inconsistente. Logo deve-se fazer  $A_2 = 0$ , eliminando o termo relativo à raiz negativa;
- 3º termo - relativo à solução particular: representa o valor presente esperado do fluxo de lucro, caso não houvesse risco de novos entrantes. A taxa de desconto  $(r + \lambda - \alpha_x - \alpha_y)$ .

Seja  $\beta_1 = \beta$ , que representa a raiz positiva da equação quadrática ( $Q$ ):

$$\frac{1}{2} \sigma_y^2 \beta(\beta - 1) + \alpha_w \beta - (r + \lambda - \alpha_x) = 0$$

### Demonstração:

De  $v(W) = \frac{W}{r + \lambda - \alpha_x - \alpha_w} - AW^{\beta_1}$  temos:

$$v'(W) = \frac{1}{r + \lambda - \alpha_x - \alpha_w} - \beta_1 AW^{\beta_1 - 1}$$

$$v''(W) = -\beta_1(\beta_1 - 1)AW^{\beta_1 - 2}$$

Substituindo na equação diferencial ordinária (41), tem-se:

$$\begin{aligned} -\frac{1}{2}\sigma_y^2 W^2 \beta_1(\beta_1 - 1)AW^{\beta_1 - 2} + \alpha_w \left( \frac{W}{r + \lambda - \alpha_x - \alpha_w} \right) - \alpha_w W \beta_1 AW^{\beta_1 - 1} - \\ - (r + \lambda - \alpha_x) \left( \frac{W}{r + \lambda - \alpha_x - \alpha_w} \right) + (r + \lambda - \alpha_x)AW^{\beta_1} + W = 0 \end{aligned}$$

Simplificando,

$$\begin{aligned} -\frac{1}{2}\sigma_y^2 \beta_1(\beta_1 - 1)AW^{\beta_1} + \alpha_w \left( \frac{W}{r + \lambda - \alpha_x - \alpha_w} \right) - \alpha_w \beta_1 AW^{\beta_1} - \\ - (r + \lambda - \alpha_x) \left( \frac{W}{r + \lambda - \alpha_x - \alpha_w} \right) + (r + \lambda - \alpha_x)AW^{\beta_1} + W = 0 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} -\frac{1}{2}\sigma_y^2 \beta_1(\beta_1 - 1)AW^{\beta_1} + W \left[ \frac{\alpha_w}{r + \lambda - \alpha_x - \alpha_w} - \frac{r + \lambda - \alpha_x}{r + \lambda - \alpha_x - \alpha_w} + 1 \right] - \alpha_w \beta_1 AW^{\beta_1} + \\ + (r + \lambda - \alpha_x)AW^{\beta_1} = 0 \end{aligned}$$

$$-\frac{1}{2}\sigma_y^2 \beta_1(\beta_1 - 1)AW^{\beta_1} + W \left[ -\frac{r + \lambda - \alpha_x - \alpha_w}{r + \lambda - \alpha_x - \alpha_w} + 1 \right] - \alpha_w \beta_1 AW^{\beta_1} + (r + \lambda - \alpha_x)AW^{\beta_1} = 0$$

$$-\frac{1}{2}\sigma_y^2 \beta_1(\beta_1 - 1)AW^{\beta_1} - \alpha_w \beta_1 AW^{\beta_1} + (r + \lambda - \alpha_x)AW^{\beta_1} = 0$$

$$(\div)AW^{\beta_1}$$

$$\frac{1}{2}\sigma_y^2 \beta_1(\beta_1 - 1) + \alpha_w \beta_1 - (r + \lambda - \alpha_x) = 0$$

A constante é determinada de forma similar ao que foi feito na equação (7), a partir da condição de *smooth-pasting* na barreira  $\bar{W}$ :  $v'(\bar{W}) = 0$ . Desta forma:

$$v(W) = \frac{1}{r + \lambda - \alpha_x - \alpha_w} \left( W - \frac{W^{\beta_1} \bar{W}^{1-\beta_1}}{\beta_1} \right) \quad (42)$$

Demonstração - Equação (42)

$$\text{De } v(W) = \frac{\bar{W}}{r + \lambda - \alpha_x - \alpha_w} - AW^{\beta_1}$$

da condição de *smooth-pasting* na barreira  $\bar{W}: v'(\bar{W}) = 0$

$$v'(\bar{W}) = \frac{1}{(r + \lambda - \alpha_x - \alpha_w)} - \beta_1 A \bar{W}^{\beta_1-1} = 0$$

$$\beta_1 A \bar{W}^{\beta_1-1} = \frac{1}{(r + \lambda - \alpha_x - \alpha_w)}$$

$$A = \frac{1}{\beta_1 \bar{W}^{\beta_1-1} (r + \lambda - \alpha_x - \alpha_w)}$$

Substituindo  $A$  em  $v(W)$ , tem-se:

$$v(W) = \frac{1}{(r + \lambda - \alpha_x - \alpha_w)} - \frac{1}{\beta_1 \bar{W}^{\beta_1-1} (r + \lambda - \alpha_x - \alpha_w)}$$

$$v(W) = \frac{1}{r + \lambda - \alpha_x - \alpha_w} \left( W - \frac{W^{\beta_1} \bar{W}^{1-\beta_1}}{\beta_1} \right) \quad (42)$$

O valor da firma é dado pela função valor para um dado  $X: V(X, W) = Xv(W)$ . O possível entrante só observará  $W$  ( $X = \bar{X}$ , que é o valor esperado do choque). Logo  $\bar{W}$  é determinado endogenamente, pela condição de livre entrada, igualando o valor esperado do investimento ao custo de entrada  $R$  (equivalente a aplicar o critério de  $VLP = 0$ ).

Note que para investir  $R$ , a empresa exigirá que o valor do projeto valha pelo menos isto. Neste caso chega-se a:

$$\bar{X}\bar{W} = \frac{\beta_1}{\beta_1 - 1} (r + \lambda - \alpha_x - \alpha_w) R \quad (43)$$

Demonstração - Equação (43)

$$\bar{X}v(\bar{W}) = R \quad (\text{em } \bar{W})$$

Usando a equação (42):

$$\begin{aligned} \bar{X} \left[ \frac{1}{(r + \lambda - \alpha_x - \alpha_w)} \left( \bar{W} - \frac{\bar{W}^{\beta_1} \bar{W}^{1-\beta_1}}{\beta_1} \right) \right] &= R \\ \bar{X} \left[ \frac{1}{(r + \lambda - \alpha_x - \alpha_w)} \left( \bar{W} - \frac{\bar{W}}{\beta_1} \right) \right] &= R \\ \bar{X} \bar{W} \left( \frac{\beta_1 - 1}{\beta_1} \right) &= R (r + \lambda - \alpha_x - \alpha_w) \\ \bar{X} \bar{W} &= \frac{\beta_1}{\beta_1 - 1} (r + \lambda - \alpha_x - \alpha_w) R \end{aligned} \quad (43)$$

Esta é uma generalização natural das equações para o caso da incerteza agregada (equação (10) da seção 2) e para o caso da incerteza específica da firma (equação (27) da seção 4).